

50X1-HUM

Page Denied

MOVEABLE ACETELYNE GENERATORS

STAT

Model ГВР-3

The Model ГВР-3 Moveable Acetylene Generator is intended for producing gaseous acetylene from calcium carbide and operates on the "displacement of water" system in combination with the "water of carbide" system.

Description

The Model ГВР-3 Generator with an output of 3 m³/hour has two charge retorts. The genera-

tor can be provided with a sluice tank which ensures continuous operation.

The capacity of the sluice tank must equal 30 litres. The acetylene flows out from the retorts to the gasheader through the gas pipes, non-return valves, pipe, and is flushed in cooling water with which the shell of the generators is primed.

The Model ГВР-3 Generator can be used as a moveable unit and also as a stationary unit supplying small welding shops.

Specifications

Normal output, m ³ /hour	3
Working pressure of acetylene depending on operation regime, atm	0.15—0.30
Maximum pressure in shell, atm	0.7
Height of generator, mm	1260
Diameter of generator shell, mm	630
Total capacity of shell, litres	320

Including:

Capacity of water tank, litres	41.5
Volume filled by cooling water, litres	60
One carbide charge, kg	8
Water consumption on one carbide charge, litres	30
Approximate granulation of carbide, mm. 25/50 and 50/80	
Weight of generator without water and carbide, kg	110
Efficiency of generator at normal output	0.86—0.90

TRAGBARE AZETYLENENTWICKLER

Modell ГВР-3

Die tragbaren Azetylenentwickler der Modelle ГВР-3 dienen zum Erzeugen von Azetylengas aus Kalziumkarbid. Sie arbeiten nach dem Prinzip der Wasserverdrängung und dem Wasserzulaufsystem.

BESCHREIBUNG DES ENTWICKLERS ГВР-3

Der Erzeuger ГВР-3 mit der Erzeugungsleistung von 3m³/Std hat zwei Schubladenretorten

zum Einladen des Kalziumkarbides. Er kann mit einem Schleusenballon (37), der ununterbrochene Arbeit ermöglicht, versehen werden.

Das Volumen des Schleusenballons muß 30 l gleichen.

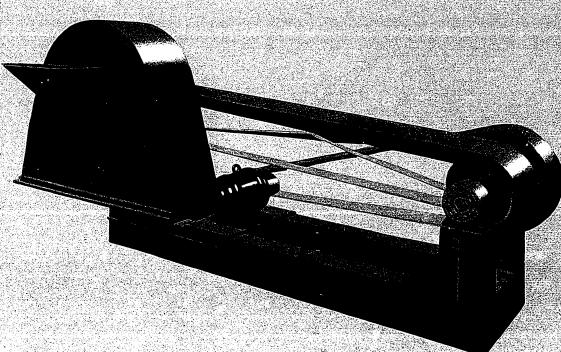
Das aus den Retorten kommende Azetylengas tritt durch die Gasleistungsröhre (38), die Rückventile (39) und die Rohre (40) in den Gasbehälter und wird vom Kühlwasser, das sich im Gehäuse befindet, durchspült.



«MACHINOEXPORT»

• Землеразрыхлительная машина-дезинтегратор

модель 141



МАШИНОИМПОРТ

Hauptmerkmale

Normal Erzeugungsleistung, m³/Std	3	Volumen des Gehäuses, das mit Kühlwasser gefüllt wird, l	60
Arbeitsdruck des Acetylengases (je nach Arbeitsgang), atm	0,15—0,30	Einmalige Karbidladung, kg	8
Maximaldruck im Gehäuse, atm	0,7	Wasserverbrauch pro Karbidladung, l	30
Höhe des Erzeugers, mm	630	Einmalige Karbidgranulierung, kg	25/50 und 50/80
Gesamtvolumen des Gehäuses, l	320	Lösungswert des Erzeugers, kg	110
Volumen des Wasserbehälters, l	41,5	Wirkungsgrad bei Normal Erzeugungsleistung	0,85—0,90

Der Azetylenentwickler ГВР-3 kann als tragbarer oder ortsfester Gaserzeuger in kleinen Schweißwerkstätten dienen.

GÉNÉRATEUR PORTATIF D'ACÉTYLÈNE

Modèle ГВР-3

Le générateur ГВР-3 est destiné à produire l'acétylène gazeux à partir du carbure de calcium. C'est un appareil à refoulement d'eau fonctionnant par chute d'eau sur le carbure.

DESCRIPTION DE L'APPAREIL

Cet appareil comportant deux tiroirs a un débit de 3 m³/h. Il peut être pourvu d'un réservoir de retenue 37, assurant son fonctionnement en continu.

La capacité de ce réservoir de retenue doit être égale à 30 litres. L'acétylène produit dans les tiroirs passe par les tubulures de sortie 38, les tiroirs de retenue 39, les tubulures 40 et vient se concentrer dans le collecteur. Il est ensuite lavé par l'eau de refroidissement qui remplit la cuve du générateur.

Données principales

Débit normal, m³/h	3	Capacité occupée par l'eau de refroidissement, l	60
Pression différentielle de l'acétylène (fonction du régime de travail) at	0,15—0,30	Capacité en carbure, kg	8
Pression différentielle maxima à l'intérieur du corps, at	0,7	Consommation d'eau pour une charge en carbure, l	30
Hauteur du générateur, mm	1260	Dimensions (type) des grains de carbure, mm	25/50 et 50/80
Diamètre du corps, mm	630	Poids du générateur sans canne ni carbure, kg	110
Capacité totale du corps, l	320	Rendement du générateur	0,85—0,90
Capacité du réservoir d'eau, l	41,5		

Le générateur ГВР-3 peut être utilisé comme poste fixe ou mobile dans les petits ateliers de soudage.

010111

**ЗЕМЛЕРАЗРЫХЛИТЕЛЬНАЯ МАШИНА — ДЕЗИНТЕГРАТОР
МОДЕЛЬ 141**

Землеразрыхлительная машина — дезинтегратор модели 141 предназначена для разрыхления формоочесных смесей после смешения их в бегунках или других машинах. Землеразрыхлительную машину модели 141 применяют в сельскохозяйственных литечных.

Дезинтегратор состоит из электродвигателя, контровода, шкинов и дисков.

Все части дезинтегратора смонтированы на стальной станине (1).

Разрыхление земли производится простым устройством, состоящим из врашающихся дисков с разрыхляющими пальцами. Два внешних диска (2 и 3) жестко соединены между собой центробежными пальцами (4), имеющими в центре вырез для приема земли, прикрепленный к выступающим торту металлическим разрыхляющим пальцем (5). Ко второму внешнему диску (2) наружу крепится поймой пальца, обмотанный на два шлангоподшипника (7 и 8), закрепленных на станине дезинтегратора. Вал вращается вместе с обеими внешними дисками по часовой стрелке.

Между внешними дисками помещается внутренний металлический диск (6), снабженный двумя рядами разрыхляющих пальцев (10), расположенных так, что ряд разрыхляющих пальцев внешнего диска проходит перед двумя рядами пальцев внутреннего диска.

Внутренний диск наложен на вал (11), вращающийся против часовой стрелки. Вал этот проходит внутрь подшипников и опирается на два шарикоподшипники. Один из шарикоподшипников (12) установлен на станине, а второй (13) монтируется в расточке полого вала.

Диски закрыты железными кожухом (14), с боковой стороны



ОСНОВНЫЕ ДАННЫЕ

Производительность	5 м³/час
Мощность электродвигателя	5 квт
Число оборотов шкива внешнего вала	320 об/мин.
Число оборотов шкива внутреннего вала	350 об/мин.
Вес машины	380 кг.

Заказ № 780



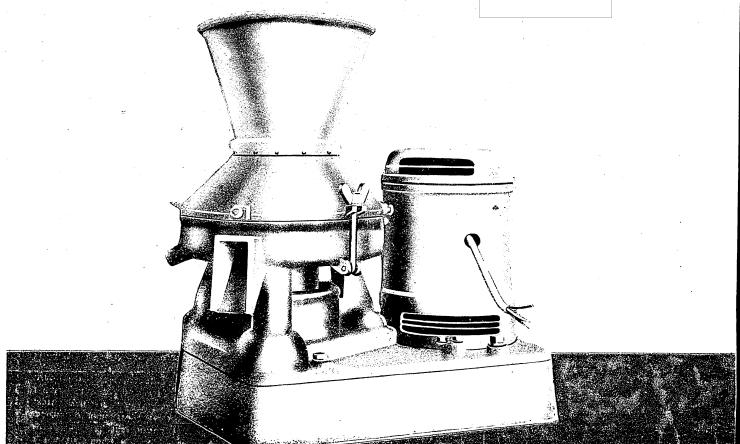
ТЕЛЕГРАФНЫЙ АДРЕС:

МОСКВА МАШИНИМПОРТ

Издано в Советском Союзе



**МИНИСТЕРСТВО СТРОИТЕЛЬНОГО
И ДОРОЖНОГО МАШИНОСТРОЕНИЯ СССР**



**КРАСКОТЕРКИ
ЖЕРНОВЫЕ
①-⑨ И ①-⑩**

МАШГИЗ * 1952

КРАСКОТЕРКИ ЖЕРНОВЫЕ

Жерновые краскотерки 0-9 и 0-10 предназначаются для перетирания масляных, клеевых и казеиновых красок, мелкой пасты, шпаклевки и других материалов для малярных работ. Применяются они в мастерских с централизованным изготовлением окрасочных материалов.

Перетирание окрасочных материалов происходит между двумя чугунными жерновами — верхним неподвижным и нижним подвижным, получающим вращение от ручного привода (краскотерка 0-9) или от электродвигателя через двухступенчатый редуктор (краскотерка 0-10).

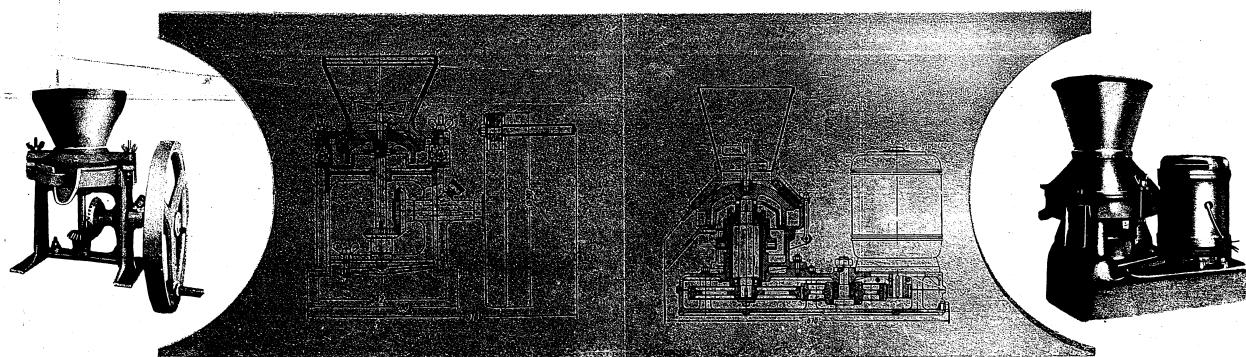
Материал, подлежащий перетиранию, и соответствующий растворитель (олифа, вода) загружаются в воронку, из которой поступают в щель между жерновами.

Готовый перетертый материал стекает в колцеобразную приемную чашу и через разгрузочный носок — в подставленную тару.

Регулирование величины зазора между жерновами для изменения степени помола или в случае износа жерновов производится регулировочной планкой — у ручных краскотерок 0-9 и регулировочным стаканом — у приводных краскотерок 0-10.

ТЕХНИЧЕСКАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА

	Тип 0-9	Тип 0-10	Тип 0-9	Тип 0-10
Число жерновов	2	2	число оборотов в минуту	1425
Число оборотов в минуту рабочего жернова	60—80	250	напряжение в в	220/380
Производительность в кг/час	6—7	60—100	Габаритные размеры в мм:	
Год привода	Ручной	От электродвигателя	длина	516
Электродвигатель:	мощность в квт		ширина	480
			высота	500
			Вес в кг	569
				31
				121



Краскотерка 0-9, с ручным приводом

Краскотерка 0-10, с механическим приводом

ГЛАВСТРОЙМЕХАНИЗАЦИЯ

поставляет строительные и дорожные машины, оборудование для производства строительных материалов, электро- и пневмоинструмент, а также запасные части к строительным и дорожным машинам.

ГЛАВСТРОЙМЕХАНИЗАЦИЯ
осуществляет свою деятельность
через сеть подчиненных организаций

*

Союзный трест „Строймеханизация“ —
Москва, Софийская набережная, д. № 6, тел. В 1-11-46.
Телеграфный адрес — „Стройхтрест“.

*

Трест „Южстроймеханизация“ — Харьков, Дом Госпрома.
Телеграфный адрес — „Строймех“.

*

Контора „Уралстроймеханизация“ —
Свердловск, Дом Промышленности, 2-й этаж.
Телеграфный адрес — „Строймех“.

*

Контора „Ленстроймеханизация“ —
Ленинград, Апрексин двор, корпус 41, пом. 683.
Телеграфный адрес — „Ленстроймех“.

*

Минская контора „Главстроймеханизация“ —
Минск, ул. Карла Маркса, д. № 5.
Телеграфный адрес — „Главстроймеханизация“.

*

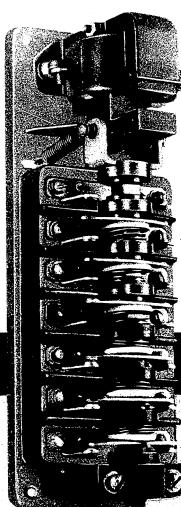
Контора „Строймехзапчасть“ —
Москва, ул. Жданова, д. № 20, тел. Б 3-55-57.

ГЛАВСТРОЙМЕХАНИЗАЦИЯ

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОЭКСПОРТ“

STAT

STAT



РЕЛЕ

ЭЛЕКТРОМАГНИТНОЕ

**РЕЛЕ ЭЛЕКТРОМАГНИТНЫЕ
ПЕРЕМЕННОГО ТОКА, ПЕРВИЧНЫЕ, ПРОМЕЖУТОЧНЫЕ
типа ЭП41-Б***

24—500 в * контакты до 20 а * открыты

РАЗНАЧЕНИЯ И КЛЮЧИ СОСТАВА

Реле электромагнитные, промежуточные, типа ЭП41-Б предназначаются для работы в качестве вспомогательных реле в схемах управления и защиты переменного тока частотой 50 гц и напряжением до 500 в. Головным обмоткой реле недостаточна для непосредственного воздействия на оперативную цепь или когда ос-

новное реле не обладает достаточным количеством контактов, требуемых для работы схемы, а также для одновременного выполнения этих функций.

Реле изготавливаются двух величин:

1. трехцепные,
2. шестицепные.

Катушки реле изготавливаются на 24, 48, 127, 220, 380 и 500 в переменного тока частотой 50 гц.

СХЕМА ВНЕШНЕГО ВИДА

Величина	Тип и исполнение	Количество контактов		Вес, кг
		нормально открытых	нормально закрытых	
Трехцепные	ЭП41/03-Б	—	3	
	ЭП41/12-Б	1	2	1,1
	ЭП41/21-Б	2	1	
	ЭП41/30-Б	3	—	
Шестицепные	ЭП41/06-Б	—	6	
	ЭП41/15-Б	1	5	
	ЭП41/24-Б	2	4	
	ЭП41/33-Б	3	3	1,3
	ЭП41/42-Б	4	2	
	ЭП41/51-Б	5	1	
	ЭП41/60-Б	6	—	

Контакты реле при продолжительном режиме работы допускают нагрузку 20 а.

СХЕМА ВНУТРЕННЕГО ВИДЕА

Реле собрано на металлическом основании. К основанию крепится ярмо электромагнитной системы со втягивающей катушкой и изолированная пластмассовая панель, на которой смонтированы неподвижные контакты. Подвижные контакты реле мостикового типа. Якорь электромагнитной системы связан с подвижными контактами мостика, а головка — с полупроводниковым стержнем. На стержне собираются пластмассовые втулки, изолирующие контактные мостики от стержня и, тем самым, обеспечиваю-

щие изоляцию контактных мостиков разных цепей.

Необходимое контактное давление обеспечивается витыми пружинами, действующими на контактные мостики. При замыкании цепи катушки реле якорь притягивается к ярму; при этом нормально открытые контакты реле замыкаются, а нормально закрытые размыкаются.

При размыкании цепи катушки реле якорь под действием отталкивающих пружин и собственного веса падает вниз; при этом нормально открытые контакты размыкаются, а нормально закрытые — замыкаются.

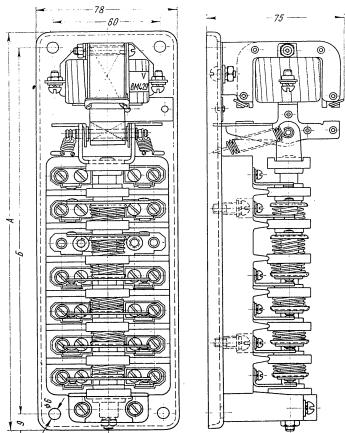
Присоединение проводов к реле предусмотрено только переднее.

* С называнием настоящего выпуска каталога электрооборудования выпуск № 3425 «Реле электромагнитные переменного тока, первичные, промежуточные типа ЭП41-А» — анулируется.

Приложение: Токи размыкания указаны для нагрузки, созданной включающими катушками электромагнитных аппаратов (пускателей, контакторов).

Напряжение, в	Постоянный		Переменный, 50 гц		
	110	220	440	220	380
Сила тока, а	4	1,5	0,5	30	20
				15	

ГАБАРИТНЫЕ И УСТАНОВОЧНЫЕ РАЗМЕРЫ



Величина	Размеры, мм	
	A	B
Трехцепные	178	100
Шестицепные	238	220

ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

При заказе следует указать:

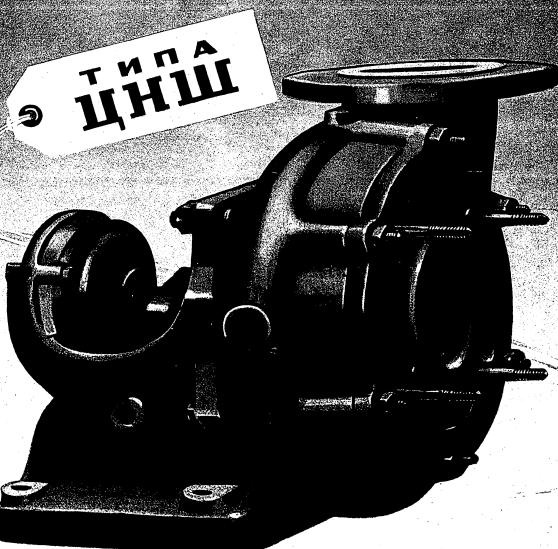
1. Наименование изделия.
2. Тип.
3. Номинальное напряжение катушки электромагнита реле.

4. Число нормально открытых (НО) и нормально закрытых (НЗ) контактов.
Пример: Реле промежуточное типа ЭП41/21-Б с катушкой на 380 в переменного тока с двумя НО и с одним НЗ контактами.



Издано в Советском Союзе

• НАСОСЫ
ЦЕНТРОБЕЖНЫЕ



ВСЕСОЮЗНОЕ ИМПОРТНО-ЭКСПОРТНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ
МАШИНОИМПОРТ
С С С Р
МОСКВА

ЦЕНТРОБЕЖНЫЕ НАСОСЫ

Насосы типа ЦНШ представляют собой горизонтальные одноступенчатые центробежные насосы с рабочим колесом одностороннего входа, консольно наложенным на вал насоса.

Насосы типа ЦНШ предназначены для перекачки воды с температурой до 80° С и широко применяются во всех отраслях промышленности и народного хозяйства, на транспорте, в городском и сельском хозяйстве для небольших установок стационарного и полевого типа.

Насосы типа ЦНШ применяются также в качестве циркуляционных насосов для систем отопления.

Выпускаются три модели насосов ЦНШ-40, ЦНШ-65 и ЦНШ-80. Буквы и цифры, составляющие марку насоса (например, ЦНШ-80), означают: Ц — центробежный; Н — насос; Ш — шарикоподшипниковая опора; 80 — диаметр напорного патрубка в миллиметрах.

Входной патрубок направлен по оси насоса, напорный — вертикально вверх.

Привод насоса от электродвигателя осуществляется прямым соединением с помощью эластичной муфты или с помощью ремня и шкива (ременная передача). Вал насосов типа ЦНШ вращается по часовой стрелке, если смотреть со стороны привода.

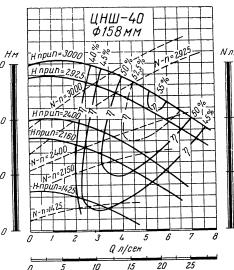
Насосы типа ЦНШ крепятся к фундаменту лапами опорной стойки.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Для установления основных технических данных, характеризующих работу насосов типа ЦНШ (подачи, мощности на валу и коэффициента полезного действия при данном числе оборотов в минуту), рекомендуется пользоваться приведенными ниже таблицами и различными характеристиками.

Условные обозначения на характеристиках:

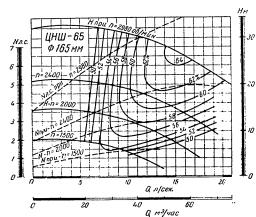
Q — подача, л/сек.
H — полный напор, м вод. ст.
N — мощность на валу насоса, л. с.
η — коэффициент полезного действия, %
n — число оборотов в минуту



Характеристика насоса модели ЦНШ-40

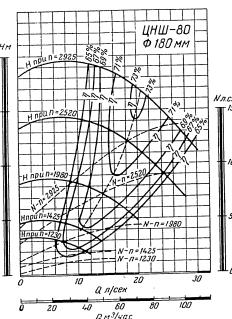
Модель насоса	Подача (Q)		Полный напор (H) м	Число оборотов в минуту (n)	Мощность (N)		Допускаемая избыточно-вакуумметрическая высота всасывания (H вак), м	Диаметр рабочего колеса, мм
	м³/час	л/сек.			на валу насоса л. с.	затраты энергии (η) %		
ЦНШ-40	8	2,2	6		0,41	43		
	10,8	3	5	1425	0,49	1,0	46	7 158
	12,6	3,5	4		0,43	43		
	14,8	4,1	12	2160	1,28	51		
	18	5	10		1,38	47	7	158
	10,8	3,0	26		2,26	46		
	15	4,2	24		2,6	51		
	18,6	5,2	22	2925	2,77	3,2	55	
	21	5,8	20		2,93	53		
	24	6,7	18		3,36	48		

Модель насоса	Подача (<i>Q</i>)		Полный напор (<i>H</i>) м	Число оборотов в минуту (<i>n</i>)	Мощность (<i>N</i>)			Диаметр рабочего колеса мм
	м³/час	л/сек.			на валу насоса л. с.	электродвигателя (рекомендуемый) квт	к.п.д. насоса (%)	
ЦНШ-65	18	5	5	1230	0,08	1,5	49	165
	25	7	4		0,08		54	
	36	10	2		0,52		51	
	26	7,2	6		1,1		52	165
	32	8,9	5	1425	1,1	2,2	54	
	37	10,3	4		1,08		51	
	34	9,5	12		2,65		57	165
	42	11,7	10	1980	2,74	3,2	57	
	49	13,6	8		2,68		54	
	30	8,4	22		4,4		55	
ЦНШ-80	41	11,4	20	2520	5		61	165
	50	13,9	18		5,46		61	
	57	15,8	16		5,9		57	
	30	8,4	30		6,3		53,5	
	43	11,9	28		7,2		62	
	52	14,4	26	2925	6,95	7,4	64	165
	60	16,7	24		8,3		64	
	65	18	22		8,4		63	
	70	19,4	20		8,5		61	



Характеристика насоса модели ЦНШ-65

Модель насоса	Подача (<i>Q</i>)		Полный напор (<i>H</i>) м	Число оборотов в минуту (<i>n</i>)	Мощность (<i>N</i>)			Диаметр рабочего колеса мм
	м³/час	л/сек.			на валу насоса л. с.	электродвигателя (рекомендуемый) квт	к.п.д. насоса (%)	
ЦНШ-80	29	8,1	6		0,05		68	
	39	10,8	5	1230	1,07	1,5	67	5
	46	12,8	4		1,08		63	
	28	7,8	10		1,55		67	
	36	10	8	1425	1,55	2,2	69	
	49	13,6	6		1,65		66	
	43	11,9	16	1980	3,7		69	
	65	19,9	12		4,82		66	5
	43	11,9	28		6,65		67	
	57	15,8	26		7,75		71	
ЦНШ-100	66	18,3	24	2520	8,15		72	
	75	20,8	22		8,6		71	
	81	22,5	20		8,6		70	
	88	24,5	18		8,95		66	
	50	13,0	38		10,2		69	
	72	20,0	34		12,45		73	
	86	23,8	30	2925	13,2		72	
	92	23,0	28		13,45	12	71	5
	98	27,2	26		13,65		69	
	103	28,7	24		13,95		66	



Характеристика насоса модели ЦНШ-80

В случае необходимости насосы типа ЦНШ могут быть использованы для работы при оборотах, отличающихся от указанных в таблицах и на характеристиках (превышение наибольшего числа оборотов, указанного в таблицах и на характеристиках, не допускается). В этом случае величины Q и H , отвечающие расчетному числу оборотов (n) уменьшаются или увеличиваются при пониженном или повышенном числе оборотов (n_1) до величины Q_1 и H_1 таким образом, что

$$Q_1 = Q \cdot \frac{n_1}{n},$$

$$H_1 = H \cdot \left(\frac{n_1}{n}\right)^2.$$

Так как к.п.д. насоса почти не изменяется, то

$$N_1 \approx N \cdot \left(\frac{n_1}{n}\right)^3,$$

где n — данное число оборотов вала в минуту,
 n_1 — новое число оборотов вала в минуту.

Мощность на валу насоса может быть подсчитана также по формуле

$$N = \frac{Q \cdot \gamma \cdot H}{75 \cdot \eta},$$

где γ — удельный вес жидкости, кг/см³.

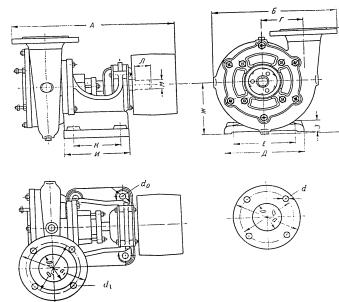
Значения высот всасывания, указанные в таблицах, соответствуют работе насоса на воде с температурой до 20°, при атмосферном давлении, равном 10 м вод. ст.

При изменении числа оборотов новая высота всасывания $H_{\text{вак}}^{\text{доп}}$ подсчитывается следующим образом:

$$H_{\text{вак}}^{\text{доп}} = 10 - (10 - H_{\text{вак}}) \cdot \left(\frac{n_1}{n}\right)^2 \text{ и отвечает новой подаче } Q_1 = Q \cdot \frac{n_1}{n}.$$

ГАБАРИТНЫЕ РАЗМЕРЫ НАСОСОВ ТИПА ЦНШ

Габаритные размеры, а также размеры фланцев и крепления насосов типа ЦНШ к фундаменту указаны ниже на чертеже и в таблице.



Габаритный чертеж

Модель насоса	А	Б	В	Г	Д	Е	Ж	З	И	К	Л	М	d_0	Вес насоса, кг
ЦНШ-40	418	285	270	102	200	150	125	32	175	115	30	20	19	28
ЦНШ-65	453	325	300	116	225	175	150	35	185	135	45	28	19	42
ЦНШ-80	458	350	311	118	225	175	150	35	185	135	45	28	19	45

Модель насоса	Входной патрубок			Число отверстий	Напорный патрубок				Число отверстий	
	D	a	O		d	D ₁	s ₁	O ₁		
ЦНШ-40	50	140	110	15	4	40	130	100	15	4
ЦНШ-65	75	160	130	15	4	65	160	130	15	4
ЦНШ-80	80	190	150	15	4	80	190	150	18	4

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

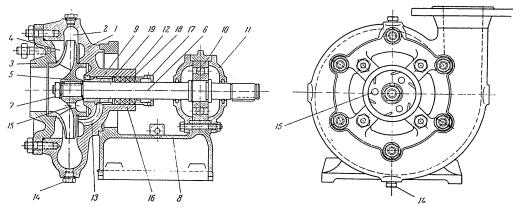
Общий вид насоса типа ЦНШ изображен ниже. Спиральный корпус насоса 1, выполненный из чугуна, имеет рабочий канал 2, расположенный центрически вала. Чугунная крышка 3 с помощью шпилек крепится к корпусу и образует боковую стенку рабочей камеры 4, в которой помещается рабочее колесо 5. Рабочее колесо насоса типа ЦНШ выполняется из чугуна и имеет шесть лопаток, загнутых в сторону, противоположную вращению вала.

Рабочее колесо консольно насыжено на вал насоса 6, выполненный из стали, и закреплено на нем с помощью призматической шпонки и гайки 7.

Насосы моделей ЦНШ-65 и ЦНШ-80 имеют рабочие колеса закрытого типа (с наружным ободом). Рабочее колесо насоса ЦНШ-40, ввиду незначительной его ширины на выходе, выполняется открытым (без наружного обода).

Рабочие колеса насоса типа ЦНШ выполняются с отверстиями 15 в ступице, в целях разгрузки осевых усилий.

Станиной насоса служит чугунная опорная стойка 8, к фланцу которой с помощью шпилек присоединен спиральный корпус насоса.



Общий вид насоса типа ЦНШ

Вал насоса имеет две опоры: одну скользящего трения в виде бронзовой втулки 9, запрессованной в корпус насоса, и вторую — в виде шарикоподшипника 10, размещенного в опорной стойке. Остаточные осевые усилия воспринимаются шарикоподшипником 10, положение которого фиксируется двумя чугунными крышками 11, устраняющими возможность осевых смещений его.

Смазка подшипников насоса типа ЦНШ осуществляется солидолом или техническим вазелином.

В задней стенке корпуса расположено сальниковое уплотнение вала 12. Основные детали вала: корпус сальника 16, выполненный за одно целое с корпусом насоса; чугунная крышка сальника 17; мягкая хлопчатобумажная сальниковая набивка 18 и кольцо водяного уплотнения 19, выполненное в бронзовом

грунтовке насоса 9. Сальниковое пространство соединено с полостью насоса каналом 13, через который жидкость поступает в кольцо водяного уплотнения, благодаря чему устраивается возможность просачивания наружного воздуха во всасывающую полость насоса. Сальниковая набивка состоит из нескольких колец просаленного хлопчатобумажного шнура. Уплотнение закреплено и подтянуто двумя болтами с помощью крышки сальника.

Для пуска насоса типа ЦНШ необходимо корпус насоса и всасывающий трубопровод залить перекачиваемой жидкостью.

При продолжительных остановках жидкость из насоса сливается через спускную пробку 14, расположенную в нижней части корпуса насоса.

Во избежание попадания в насос посторонних предметов во всасывающем трубопроводе рекомендуется ставить фильтр.

Насосы типа ЦНШ работают плавно и без вибрации. Они удобны и надежны в эксплуатации.

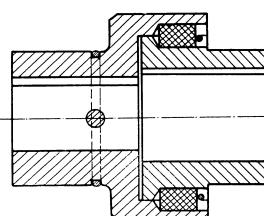
Рабочие органы и другие детали насосов типа ЦНШ изготовлены по предельным калибрам, полностью взаимозаменяемы и легко доступны для осмотра и ремонта.

Литые детали насосов типа ЦНШ выполняются из высококачественного чугуна, а все остальные — из стали лучших марок. Детали, работающие под давлением, проходят гидравлические испытания по правилам ГОСТ 356—43.

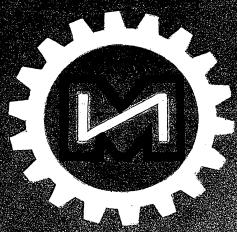
Насосы типа ЦНШ отличаются компактной конструкцией, долгим бесперебойным сроком службы и низкой стоимостью эксплуатации. Благодаря простоте и надежности конструкции насосы не требуют постоянного ухода или наблюдения во время работы.

Комплект к насосу поставляются электродвигатель и эластичная муфта, изображенная ниже (на чертеже).

В связи с тем, что конструкция и технические данные насосов совершенствуются в процессе производства, Машиномпорт оставляет за собой право вносить изменения в конструкцию насосов без предварительного согласования с заказчиком.



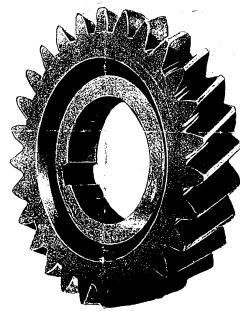
Эластичная муфта насоса типа ЦНШ



ТЕЛЕГРАФНЫЙ АДРЕС
МОСКВА МАШИНОИМПОРТ

STAT

ДОЛБЯКИ ЗУБОРЕЗНЫЕ



ВСЕСОЮЗНОЕ ЭКСПОРТНО-ИМПОРТНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ
"Станкоимпорт"
СССР · МОСКВА

Долбяки предназначены для нарезания зубчатых колес с эвольвентным профилем наружного и внутреннего зацеплений на зубодолбяжных станках методом обкатки.

Долбяками можно нарезать насыщенные, валковые и блочные колеса. По конструкции долбяки изготавливаются трех типов: дисковые, чащечные и хвостовые.

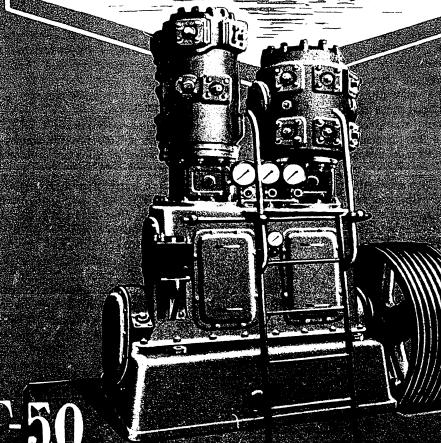
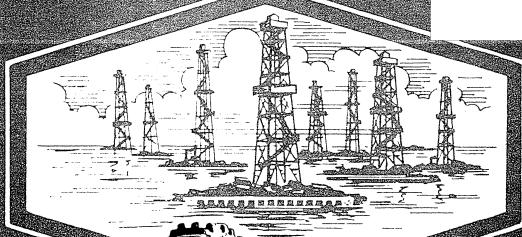
РАЗМЕРЫ ИЗГОТОВЛЯЕМЫХ ДОЛБЯКОВ

Модуль в мм	Диаметр делительной окружности в мм	Диаметр посадочного отверстия или конус хвостовика в мм	Тип
0,3-1,0	63	31,743	
0,3-1,5	30	12,7	
1,0-4,5	75	31,743	
1,0-8,0	100	31,743 или 44,443	
0,3-1,5	30	12,7	Чащечные
1,0-3,0	50	20	
1,0-3,5	75	31,743	
1,0-7,0	100	31,743 или 44,443	
0,3-1,0	24	Конус Морзе № 1 или № 2 укороченный	
1,0-2,75	25	Конус Морзе № 2 укороченный	Хвостовые

Долбяки изготавливаются для обработки колес с углом профиля 20°, но заказу могут быть изготовлены долбяки других размеров.

Долбяки изготавливаются чистовые — для нарезания колес 2-го и 3-го классов точности, а также для обработки колес под шевингование, наплавление и окончательное долбление. Для повышения стойкости долбяки хромируются.

КОМПРЕССОР



0309

2СГ-50

2СГ-50

ВСЕСОЮЗНОЕ ИМПОРТНО-ЭКСПОРТНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ
МАШИНОИМПОРТ
СССР

МОСКВА



VSESOJUZNOJE EXPORTNO-IMPORTNOJE OBJEDINENIE
"Stankoinport"
SSSR • MOSKVA

К О М П Р Е С С О Р

Трехступенчатый стационарный вертикальный компрессор 2СГ-50 предназначен для получения сжатого воздуха или не вызывающих коррозии газов с давлением до 50 ат и применяется в основном на нефтяных промыслах при добче нефти.

Компрессор представляет собой вертикальную поршневую двухцилиндровую машину с приводом от электродвигателя, осуществляемым с помощью клиновременной передачи.

Первый цилиндр I (фиг. 1 и 2) является цилиндром I ступени двойного действия. Во втором цилиндре 2 с дифференциальным поршнем 3 расположены II и III ступени компрессора.

Воздух или газ к всасывающему патрубку 4 компрессора подается через всасывающий трубопровод. Допускаемый подпор на всасывание — 0,3 ат.

В I ступени компрессора воздух сжимается до 3,8 ат, а затем поступает в первый промежуточный холодильник. Из холодильника охлажденный воздух подается во II ступень компрессора, где подвергается вторичному сжатию до 17 ат. После этого воздух вновь охлаждается во втором холодильнике, откуда переходит в III ступень компрессора, где он окончательно дожимается до 50 ат, и затем подается в пневматическую сеть.

Рама 6 компрессора представляет собой чугунную отливку жесткой коробчатой формы и служит резервуаром для масла, смазывающего кривошипно-шатунный механизм.

Заднюю с рамой отлиты основания четырех коренных подшипников 7. Вкладыши подшипников залиты антифрикционным металлом.

На раме установлен картер 8, имеющий просторные люки, которые плотно закрываются крышкиами. Внутри картера помещен кривошипно-шатунный механизм.

На коленчатом валу компрессора наложен маховик — шкив 5.

Кривошипы коленчатого вала 9 расположены под углом 90°. На кривошины насыжены противовесы 10 для уравновешивания вращающихся частей кривошипно-шатунного механизма. От сдвигна вала вдоль оси предохраняют два средних подшипника. Для предотвращения вытекания масла, попадающего на вал, на нем установлено кольцо 11.

На крейцкопфы 12 свободно насыжены чугунные ползунки 13, самоустанавливающиеся во время работы компрессора. Крейцкопфы соединяются со штоками при помощирезьбовых соединений, что дает возможность регулировать мертвое пространство в цилиндрах. Крейцкопфы

нанесены конусными поверхностями притираются к гнездам крейцкопфов.

Верхняя головка шатуна 14 имеет бронзовые вкладыши, подтягивание которых производится с помощью клина. Крашка нижней головки шатуна соединяется с телом шатуна посредством двух болтов. Между крышкой и телом шатуна устанавливается набор прокладок разной толщины. Вкладыш нижней головки шатуна изготавливается из чугуна и заливается антифрикционным металлом.

Фонарь и направляющие крейцкопфа объединены в один узел, называемый средником 15. Средники установлены на картере. Сальники средников служат для препятствия попадания масла из картера в полости цилиндров, а также для предохранения масла, находящегося в раме компрессора, от загрязнения.

Цилиндры имеют клапаны 16 кольцевого типа. Каждый клапан укрепляется в своем гнезде отдельно от других. В цилиндре I ступени 2 всасывающих и 6 нагнетательных клапанов. В цилиндре II—III ступени 3 всасывающих и 3 нагнетательных клапана.

Клапаны подаются водой.

Сальники компрессора, металлические с гидравлическим затвором, осуществляют

подачу масла от лубрикатора в кольцевые камеры сальника.

Оба промежуточных холодильника — трубчато-кошукового типа. В холодильнике I ступени охлаждающая вода движется по трубкам, а воздух проходит внутри корпуса в межтрубном пространстве. В холодильнике II ступени по трубкам движется воздух, а вода проходит в межтрубном пространстве. Трубчатки обоих холодильников четырехходовые.

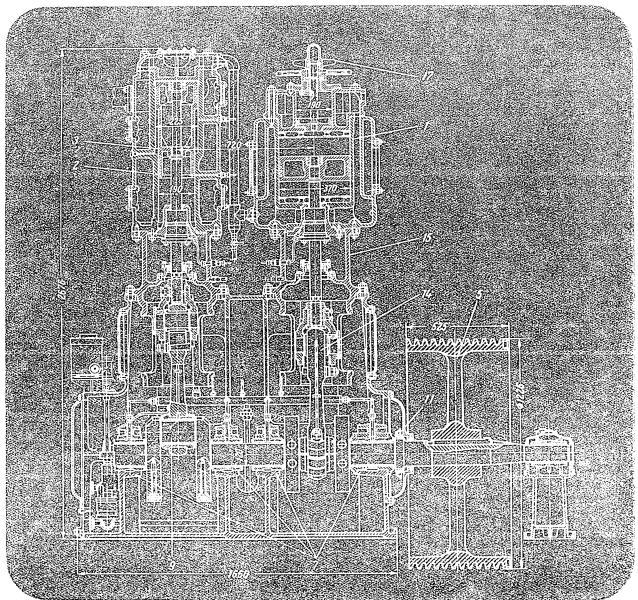
Масло к цилиндрам подается центральным масляным насосом типа 3-БР завода «Манометр», приводимым в действие от коленчатого вала компрессора. Емкость резервуара насоса — 3 л. Из насоса масло поступает в металлический сетчатый фильтр, а затем в масляный охладитель. Охлажденное масло подводится к коллектору, а оттуда — к отдельным смазываемым местам компрессора.

Давление воздуха после каждой ступени контролируется манометрами.

Для регулирования нагрузки отдельных ступеней компрессора установлен механизм регулирования 17. Принцип регулирования основан на изменении мертвого пространства верхней полости цилиндра I ступени компрессора путем включения дополнительной емкости.

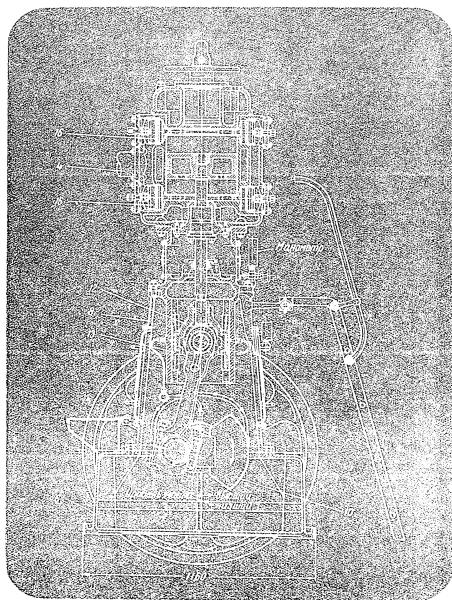
Габаритные и присоединительные размеры компрессора даны на фиг. 3 и 4.

КОМПЛЕКС



0209

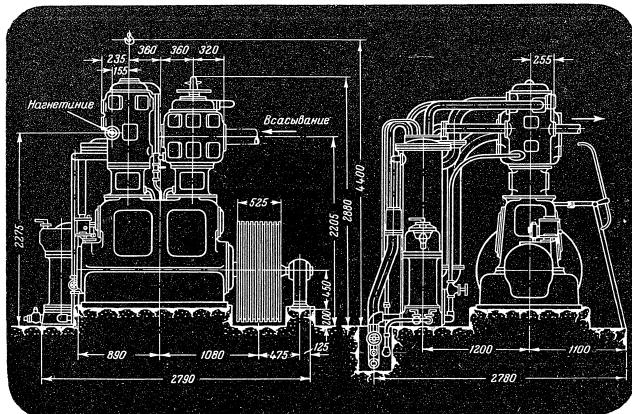
2CT-50



0209

2CT-50

КОМПРЕССОР



Фиг. 2.

ТЕХНИЧЕСКАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА

Производительность, м ³ /мин	13	Число оборотов коленчатого вала компрессора, об/мин	365
Наибольшее рабочее давление, ат	50	после I ступени	3.8
Допустимый подпор на всасывании, ат	0.3	после II ступени	17
Ход поршня, мм	250	после III ступени	50
Диаметр цилиндра I ступени, мм	370	Расход масла для смазки цилиндров, л/мин при пе- ренад температуры в 10° С	18
Диаметр цилиндра II ступени, мм	225	Расход масла для смазки цилиндров, л/мин	70
Диаметр цилиндра III ступени, мм	190	Тип привода	клиновидные ремни марки 7100 Д
		Количество клиновидных ремней, шт.	11
		Диаметр шкива компрессора, мм	625
		Диаметр шкива электродвигателя, мм	190
		Момент зажима гаек	190
		Число оборотов электродвигателя, об/мин	750
		Диаметр всасывающего воздухопровода, мм	200
		Диаметр нагнетательного воздухопровода, мм	80
		Вес компрессора с маховиком, кг	5240

Нормальное распределение давлений

Нормальное распределение давлений	по ступеням, ат:
	после I ступени
	после II ступени
	после III ступени
	после IV ступени

Количество клиновидных ремней, шт.	11
Диаметр шкива компрессора, мм	625
Диаметр шкива электродвигателя, мм	190
Момент зажима гаек	190
Число оборотов электродвигателя, об/мин	750
Диаметр всасывающего воздухопровода, мм	200
Диаметр нагнетательного воздухопровода, мм	80
Вес компрессора с маховиком, кг	5240

Издано в Советском Союзе.

010103
STAT

ФОРМОВОЧНАЯ МАШИНА

МОДЕЛЬ
265

Формовочная машина модели 265 — встрахивающая, с подпрессовкой и протяжной рамкой, применяется для формовки верхних опок.

Формовочная машина модели 265 является пневматической, работающей по принципу встрахивания без амортизации, удаляемой вспомогательной подпрессовкой и рулевым управлением опоки.

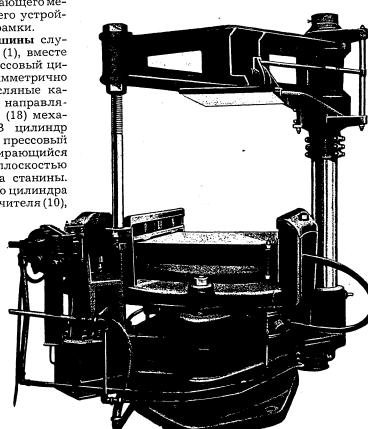
Формовка на машине модели 265 производится следующим образом: модель изделия и опока устанавливаются на плиту, и опока заполняется формовочной землей. Плита опоки уплотняется встрахиванием. По окончании встрахивания производят прессование верхних слоев земли в опоке.

Прессовая плита может быть изготовлена с выступами, служащими как для получения одинаковой плотности земли у высоких и низких точек модели, так и для уплотнения места, где должен быть прорезан литник.

После подпрессовки автоматически включается вытяжка модели.

Формовочная машина модели 265 состоит из трех основных узлов: встрахивающего механизма, прессового устройства и протяжной рамки.

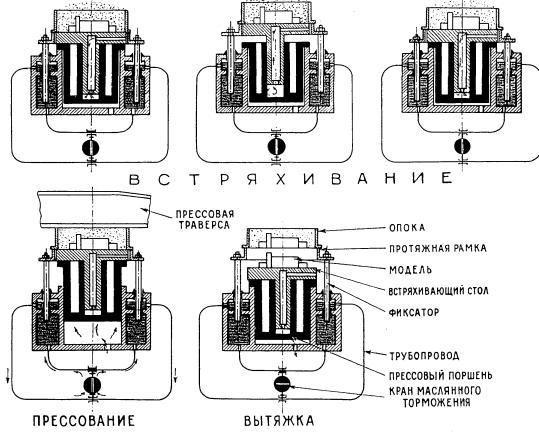
Основанием машины служит литая станина (1), вместе с которой отлит прессовый цилиндр (2) и две симметрично расположенные масляные камеры (3), служащие направляющими для штоков (18) механизма вытяжки. В центральной станине вставлен прессовый поршень (9), опирающийся верхней колпачковой плоскостью на стенки цилиндра станины. Через дно прессового цилиндра проходят два ограничителя (10),



ПЕТРАФНЫЙ АДРЕС
МОССВА МАШИНОИМПОРТ

ЭКСПОРТ ЧЕРЕЗ
“%, МАШИНОИМПОРТ”
СССР
МОСКВА

СХЕМА ОПЕРАЦИЙ



укрепленные в станине и ограничивающие движение прессового поршня вверх, а также препятствующие ему поворачиваться вокруг собственной оси. В нижней части прессового цилиндра имеется отверстие для подвода и отвода воздуха.

Прессовый поршень является одновременно цилиндром для встраиваемого поршня (11), отлитого вместе со встраиваемым столом (12), который нижней частью опирается на фибрзовую прокладку, привернутую к прессовому цилиндру. Две направляющие скаклики (13) препятствуют вращению встраиваемого стола вокруг оси. На нижних ребрах стола имеются приливы с укрепленными на них двумя вибраторами (14), которые включаются в работу и выключаются автоматически от специального мембранных клапана.

Подвод воздуха для встраиваний производится через клапан встраиваний (15), соединенный гибким шлангом с каналом встраиваемого стола.

В время встраиваний камеры (13) заполнены маслом, которое переходит из верхних камер в нижние и обратно через канавки, имеющиеся в фиксаторных штоках (18). Встраивание прекращается автоматически после определенного (настроенного) времени, регулируемого клапаном-счетчиком числа ударов встраивания, установленным на колонке управления. Высота встраиваний также регулируется клапаном встраиваний.

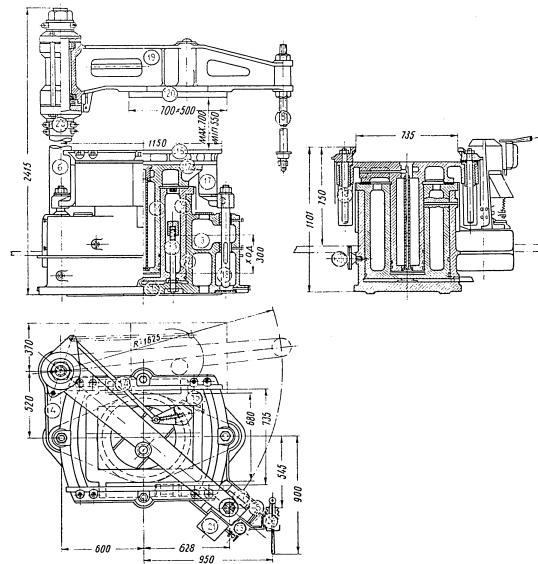
Протяжная разъемная рамка лежит на встраиваемом столе и состоит из двух параллельных брусьев (16) и двух поперечин (17). Поперечины имеют вогнутую вниз форму, что достигается возможность формовать удлиненные опоки с протяжкой модели до 150 мм. В поперечинах рамки закреплены два фиксаторных штока (18), входящих во втулки боковых приливов станины, которые обеспечивают центровку рамки, направляют ее движение во время встраивания рамки, а также служат для фиксирования рамки и находящейся на ней опоки на необходимой высоте, при вытяжке модели из формы по окончании подпрессовки. На приливе станины (4) установлена колонна (6), верхняя часть

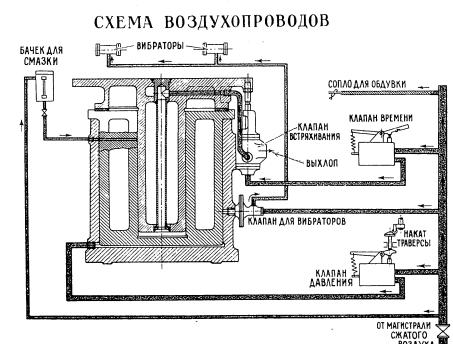
которой снабжена игольчатыми подшипниками и служит осью поворота траверсы (19). В средней части откидной траверсы устроена плита (20) для упора в нее опоки. В свободном конце консоли имеется вспомогательная тяга (8), разгружающая колонну от изгиба и входящая нижним концом в колонку управления (7), установленную на правом приливе станины (5). Высота траверсы регулируется с помощью переставляемых на колонке хомутов (23). Прессование включается автоматически при достижении определенного давления. Колонка управления одновременно служит кронштейном для клапана давления (21). Здесь же устанавливаются клапан времени (22) и масляный бачок (23). Из бачка масло, под давлением, поступает для смазки прессового и вытяживающего поршней.

К боковой части прессового цилиндра укреплен диафрагмовый клапан для вибраторов (24).

Машину устанавливаются на бетонном фундаменте.

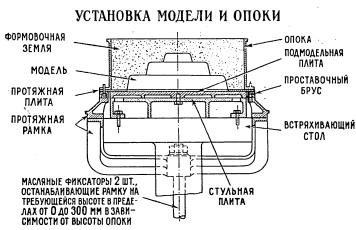
Формовочная машина модели 265, благодаря наличию противжной рамки специальной формы, дает возможность производить глубокую вытяжку. Машина по своей конструкции и техническим показателям стоит на уровне лучших образцов современных формовочных машин подобного типа.





ОСНОВНЫЕ ДАННЫЕ

Производительность машины при полной механизации	30 штук в час	Диаметр истрахивающего поршня	250 мм
Максимальные размеры опоки и сметы	(890—1250) × 700 × (590—130) мм	Рабочее давление сжатого воздуха	3—6 атм
Ход подъема для опок длиной до 800 мм	300 мм	Расход сжатого воздуха на одну форсунку	0,6 м³
Ход подъема для опок длиной до 1250 мм	150 мм	Максимальная сила прессования при 6 атм	16000 кг
Высота стола над уровнем пола	635 мм	Грузоподъемность истрахивания при 6 атм	600 кг
Наибольшее расстояние от прессовой плиты до нерва рамы	700 мм	Вес машины	4500 кг
Протяженность площадки рамы и сметы	975 × 735 мм	Количество заливаемого масла	60 л
Диаметр прессового поршня	630 мм		

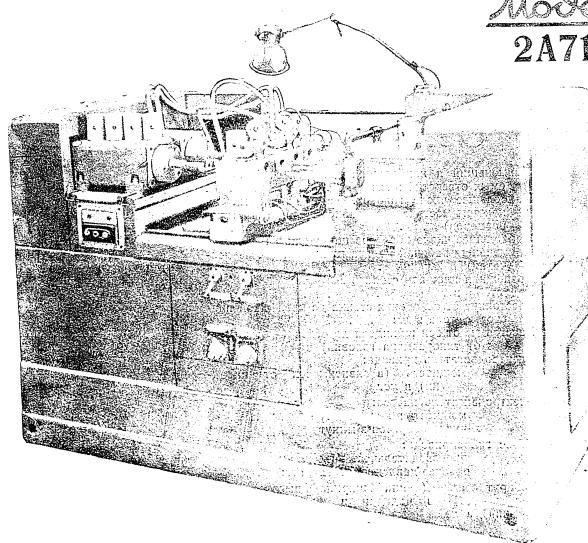


Издано в Советском Союзе

ЭКСПОРТ ЧЕРЕЗ
%" **МАШИНОИМПОРТ**"
ТЕЛЕГРАФНЫЙ АДРЕС: МОСКВА МАШИНОИМПОРТ

ГОРИЗОНТАЛЬНЫЙ АЛМАЗНО-РАСТОЧНОЙ СТАНОК

Модель
2А715



ВСЕСОЮЗНОЕ ЭКСПОРТНО-ИМПОРТНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ
"Станкоимпорт"
СССР · МОСКВА

Станок предназначен для окончательного растачивания точных по размеру и расположению отверстий с высоким качеством поверхности. На станке можно обрабатывать отверстия диаметром от наладки до сточного (или несколько отверстий за один рабочий проход).

Цикл работы станка полуавтоматический. Станок снабжен приспособлением, при помощи которого зажим изделий, перемещение, фиксирование, поворот и другие вспомогательные операции осуществляются автоматически.

При наладке станка на работу с охлаждением к станку поставляется агрегат охлаждения.

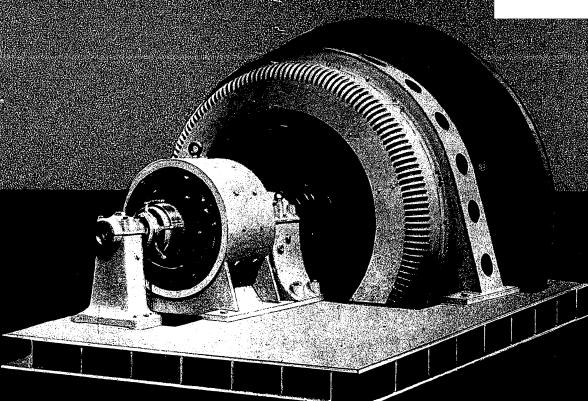
Количество шиндельных головок (выпускаются пяти типоразмеров) устанавливается в зависимости от наладки.

Станок оборудован электродвигателями трехфазного тока напряжением 380 в.

Основные данные

Наименьший и наибольший диаметр обрабатываемых отверстий в мм	8—200
Наибольшее число головок, устанавливаемых на шиндельной стойке (в зависимости от их типоразмеров)	2—4
Наибольшее число оборотов шпинделя в минуту	5000
Наименьшая рабочая подача шпинделя (бесступенчатая) в мм/мин	10
Крепежная плоскость стола в мм	400 × 600
Ход стола в мм	450
Расстояние от основания станка до крепежной плоскости стола в мм	890
Расстояние от оси шпинделя до стола (в зависимости от типоразмера головки) в мм	230—270
Электродвигатель привода	
мощности (в зависимости от наладки) в квт	1,7—4,5
Электродвигатель насоса:	
мощности в квт	1
числа оборотов в минуту	1000
Насос гидропривода:	
производительность в л/мин	25
рабочее давление в сети в атм	10—12
Габарит станка (длина × ширина × высота) в мм	2016 × 1200 × 1400
Вес станка (без наладки и агрегата охлаждения) в кг	около 3000

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОЭКСПОРТ“



СИНХРОННЫЕ МАШИНЫ

ГС, ГСГ, ГСД, ДС, ДСЗ

16, 17, 18
ГАБАРИТОВ

VSESOJUZNOJE EXPORTNO-IMPORTNOJE OBJEĐENIENJE
„Stankoinport“
SSSR • MOSKVA

СИНХРОННЫЕ МАШИНЫ ТРЕХФАЗНОГО ТОКА ГС, ГСГ, ГСД, ДС, ДСЗ

Генераторы: 220—3050 ква * 1000, 600, 500, 428, 375, 300, 250 и 187 об/мин *
50 гц * 400, 3150 и 6300 в

Электродвигатели: 240—3440 кват * 1000, 750, 600, 500, 375, 300 и 250 об/мин *
50 гц * 380, 3000 и 6000 в

I. НАЗНАЧЕНИЕ И ИСПОЛНЕНИЕ

В настоящем каталоге помещены технические данные и размеры синхронных машин 16, 17 и 18-х гарнитур, выпускаемых в качестве генераторов (типов ГС, ГСГ, ГСД), и электродвигателей (типов ДС, ДСЗ).

Обозначение типа расшифровывается следующим образом: Г—генератор, Д—двигатель, С—синхронный.

Для машин специализированного исполнения обозначение машины дополняется третьей буквой, а именно: Г—гидрогенератор, Д—дизельный, З—закрытое исполнение.

Первые две цифры после буквенных частей обозначения машины определяют величину наружного диаметра сердечника статора; последующие две цифры определяют число пакетов (усадку) линии активной стали. Цифры, отделенные тире, обозначают число полюсов.

Так, например, ГСГ-1809-10 обозначает: гидрогенератор синхронный, 18-го гарнитута, 9-пакетный, на 10 полюсах.

Нормальное исполнение синхронных машин производится с фундаментальной, с горизонтальным валом, на двух стальных подшипниках, на фундаментной плате со свободным концом вала для насадки муфты и с неподвижно соединенным возбудителем.

Возбудитель в зависимости от типа, а также от высоты центров линии валов, устанавливается на фундаментную плиту либо через подставку, либо непосредственно.

Синхронные машины могут быть использованы по согласованию с заводом-изготовителем в замкнутом, брызгозащищенным, закрытом и промежуточном исполнении.

Для жесткого соединения вала приподного электродвигателя или рабочего механизма синхронные машины используются фланцевыми концами вала, с передним подшипником или без него.

Синхронные машины, которые собираются с двигателями внутреннего горения, с поршневыми компрессорами и насосами, имеющими неравномерный ход или пульсирующую нагрузку, соединяются либо со встроенным маховиком, связанным с статором синхронной машины, либо с маховиком, имеющимся на вал ротора. Письменное место не вала под маховик завод-изготовитель предусматривает по согласованию с заказчиком. Маховик не поставляется заводом-изготовителем.

Для ременной или тякорной передачи синхронные машины используются со шкивом и третьим подшипником, установленным на ободе фундаментной плиты.

В зависимости от мощности синхронной машины и характера ее работы свободный конец вала имеет одну или две диаметрально расположенные прямогранечные шпоночки либо

две комплекта тангentialных шпоночек, расположенных под углом 120° друг к другу.

Возбудители нормально используются на двух щитовых подшипниках качения с полумуфтой на конце вала для соединения с синхронной машиной. Некоторые возбудители не имеют своих подшипников, и в этом случае якорь либо присоединяется своим фланцевым концом вала к торцу вала синхронной машины с помощью стального подшипника для опоры второго конца вала возбудителя, либо непосредственно насыживается на второй свободный конец вала синхронной машины.

Электродвигатели на номинальное напряжение 6000 в по согласованию с заводом-изготовителем могут выполняться на двойное напряжение 6000/3000 в; аналогично генераторы могут выполнятся на напряжение 6000/3150 в. Электродвигатели и генераторы имеют три вывода конца обмотки статора; по согласованию с заводом-изготовителем могут быть выведены 4 или 6 концов. Коэффициент мощности (cosφ) принят равным 0.8 (для генераторов—отстоечных, для электродвигателей—опережающих).

Направление вращения оговаривается для всех машин в опросном листе при заказе. Для договоренности с заводом-изготовителем машины могут быть снабжены термометрами сопротивления для постоянного контроля за нагреванием обмотки статора.

Регулирование тока возбуждения синхронных машин производится посредством реостата, включенного в цепь шунтовой обмотки возбудителя.

Возбудитель выполняется с регулирующими полюсами, что позволяет регулировать его ток возбуждения в широких пределах.

Схема возбуждения синхронной машины с возбудителем, имеющим регулирующие полюсы (без магнитного регулятора), показана на рис. 1.

Если питание обмотки возбуждения синхронной машины производится от сети постоянного тока или от постороннего возбудительного агрегата, далее отстоящего от машины, в схеме возбуждения предусматриваются магнитный регулятор, как показано на рис. 2.

Синхронные машины имеют статорную обмотку с изоляцией класса А, роторная обмотка имеет изоляцию класса В.

В таблицах технических данных указана мощность синхронных машин при температуре окружающего воздуха 35°.

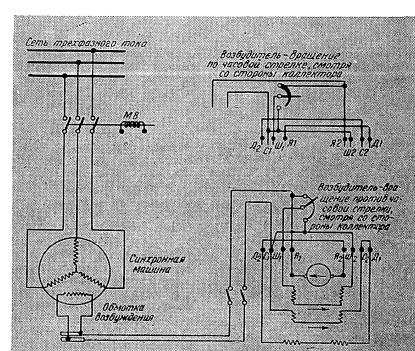


Рис. 1.—Принципиальная схема возбуждения синхронной машины с возбудителем и регулирующими полюсами (без магнитного регулятора)

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

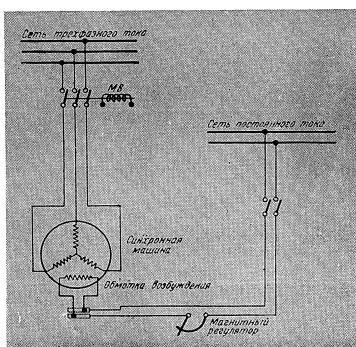


Рис. 2. — Принципиальная схема возбуждения синхронной машины от сети или от возбудительного агрегата

При температуре окружающего воздуха, отличающейся от номинальной на $\pm 35^\circ$, номинальная мощность синхронных машин должна быть изменена, как показано в табл. 1.

Таблица 1

Температура окружающего воздуха, градусы	Мощность в процентах от номинальной
+ 20 и ниже	107,5
+ 25	105,0
+ 35	100,0
+ 40	92,5
+ 45	85,0

Синхронные машины допускают работу при напряжениях, отличающихся от номинального на $\pm 5\%$. Способы пуска синхронных электродвигателей различны: непосредственно от сети, через автотрансформатор и через реактор.

Электродвигатели, для которых недопу-

стим прямой пуск от полного напряжения сети, помечены звездочкой в таблице технических данных.

На рис. 3, 4, 5 приведены принципиальные схемы пуска синхронных электродвигателей.

Заказ машин с техническими данными согласно этому выпуску каталога может оформляться только после заполнения опросной листа заказываемого заводом-изготовителем по требованиям:

Все генераторы поставляются с шунтовыми регуляторами в цепи возбуждения возбудителей и с разрядными сопротивлениями в цепи возбуждения электродвигателя. В случае поставки возбудительных мотор-генераторов по желанию заказчика могут быть поставлены вместо шунтовых магнитные ре- гуляторы. Типы шунтовых регуляторов и разрядных сопротивлений указаны в таблицах технических данных.

Все электродвигатели поставляются с шунтовыми регуляторами в цепи возбуждения возбудителей и с разрядными сопротивлениями в цепи возбуждения электродвигателя. В случае поставки возбудительных мотор-генераторов по желанию заказчика могут быть поставлены вместо шунтовых магнитные ре- гуляторы. Типы шунтовых регуляторов и разрядных сопротивлений указаны в таблицах технических данных.

Электродвигатели могут быть укомплекто-

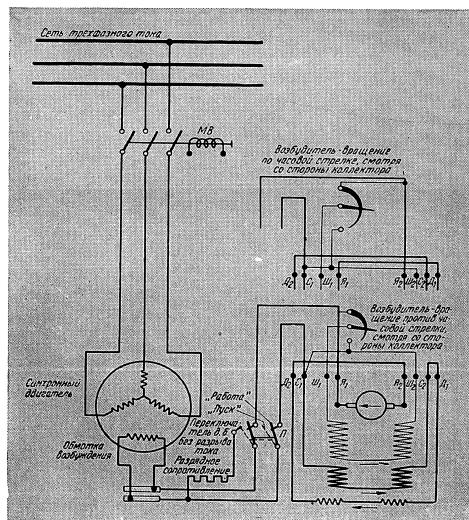


Рис. 3. — Принципиальная схема пуска синхронного электродвигателя непосредственно от сети

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

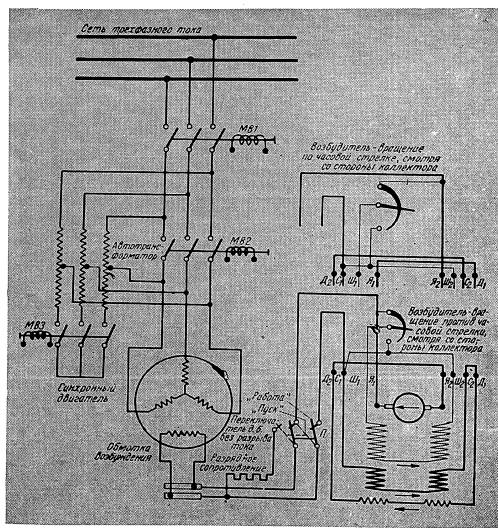


Рис. 4. — Принципиальная схема пуска синхронного электродвигателя через автотрансформатор

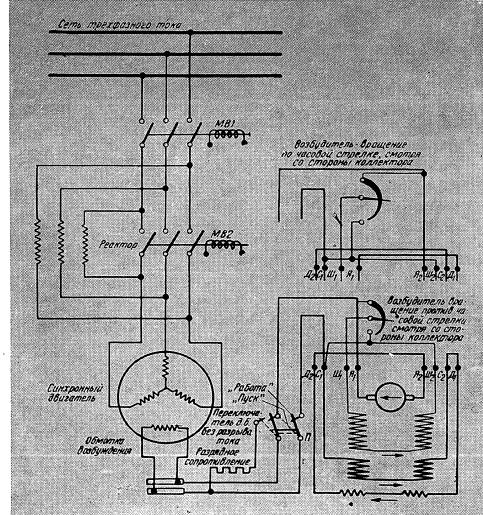


Рис. 5. — Принципиальная схема пуска синхронного электродвигателя через реактор

II. ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

способов пуска. Машинны в закрытом исполнении с замкнутым циклом вентиляции укомплектованы воздуходоходителями.

Полумуфты, шкивы (для соединения с приводом), фундаментные болты, салазки и маховики в поставку завода не входят.

По согласованию машины могут изготавливаться со встроенными маховиками.

Статор. Корпус статора представляет собой неразъемную спарную конструкцию из листовой стали. Для создания большой жесткости между стойками станины устанавливаются распорки, привариваемые к стойкам. При открытом исполнении в обшивке кор-

пуса вырезаются круглые отверстия — для выхода нагретого воздуха.

Сердечник статора — состоит из штампованных сегментов электротехнической стали толщиной 0,5 м.м.

Пазы сердечника статора — открытые, до-

пускающие свободную укладку шаблонной обмотки.

Обмотка статора — двухслойная, выполняется в двух вариантах: катушечная (из нескольких витков) или стержневая (из одного витка). Лобовые части обмотки удерживаются от сдвигов при коротких замыканиях дистанционными колодками, к которым они крепятся винтами, изолированными прокладками и стальными колодками, из которых они крепятся к статору. Выводы обмотки статора расположены внизу статора и крепятся к последнему деревянными колодками.

Ротор состоит из остова, насыженного непосредственно на вал и дополнительно закрепленного шпонками, сердечником и обмоткой в виде катушек, надетых на сердечники полюсов.

В зависимости от окружной скорости ротора имеет различные исполнения. В машинах на 1000, 750, 600 и 500 об/мин. полюсы крепятся к магнитному остову Т-образными хвостами и клиньями, а в машинах на 375 об/мин. и ниже — стальными болтами. Все машины, за исключением гидрогенераторов, имеют демпферную клетку, установленную в полюсных башмаках.

Ротор собирается из штампованных или фрезерованных (перед сборкой) стальных листов толщиной от 2 до 20 мм (в зависимости от скорости вращения и наружного диаметра ротора) и стягивается в монолитный пакет стяжными цинильками с гайками. В тихоходовых машинах на 375 об/мин. и ниже остов ротора изготавливается из стали в виде колесной конструкции.

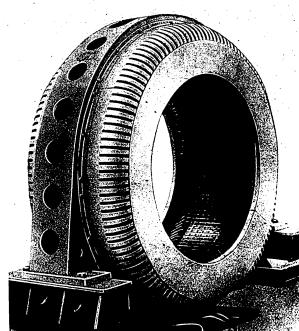


Рис. 6. — Статор синхронной машины

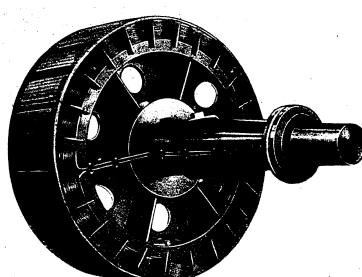


Рис. 7. — Ротор синхронной машины (375—187 об/мин)

Сердечники полюсов ротора собираются из отдельных штампованных стальных листов толщиной 1—1,5 мм, скрепленных в пакет нажимными фланцами («шеками»).

Обмотка полюсов выполняется в виде катушек, насыженных на изолированные асbestosом и микафолем сердечники полюсов. Катушки полюсов изолированы прокладками из прямоугольной меди, намотанной на ребро. Витки катушки изолируются друг от друга изолированными асbestosовыми прокладками с последующей выпечкой катушек под давлением.

В машинах со скоростью вращения 500 об/мин. и выше катушки удерживаются на полюсах в непрерывно скатом состоянии, утолщенным в ость ротора нажимным пружинами. В зависимости от величины центрального усилителя массы ротора, между боковыми частями обмотки ротора ставится одна или несколько распорок, удерживающих витки.

Пусковая обмотка синхронных электродвигателей типа ДС состоит из круглых латунных или медных стержней (в зависимости от необходимых величин пускового и входного моментов), расположенных в башмаках конца стержней.

Концы стержней привариваются тигельным способом к медным сегментам, которые соединяются пополовине друг с другом медными накладками, образуя замкнутую колыбель.

Успокоительная обмотка генераторов типов ГС и ГСД, размещенная в полюсных башмаках, состоит из медных стержней, приваренных по краям к медным сегментам, причем каждый полюс имеет самостоятельную клетку.

Контактные колыца стальные насыживаются на опрессованную микаренту, чугунную втулку в нагретом состоянии.

Траверса служит для крепления щеткодержателей и состоит из двух стальных луженных шин, прикрепленных изолированными шпильками к нижней половине стойкового подшипника.

Щеткодержатели снабжены регулирующими пружинами, обеспечивающими надежное прилегание щеток к поверхности контактных колец.

Щиты закрытия — стальные, штампованные, разъемные.

Подшипники — стойковые, скользящего трения, с кольцевой смазкой.

Стойки подшипников и крышки — чугунные. Вкладыши разъемные, чугунные, залитые баббитом. Смазочные колыца латунные.

Фундаментные плиты и **фундаментные болты**. Фундаментные плиты — сварные из

листовой стали. Форма плиты позволяет надежно зазорить ее в фундамент.

Вентиляция. Синхронные машины имеют двухстороннюю симметричную радиальную вентиляцию. Воздух, охлаждающий машину, поступает через торцовые отверстия щитов и выходит наружу через круглые отверстия на наружной поверхности станины.

Воздух, увлекаемый полюсами и крыльями ротора из окон между катушками соседних полюсов, проходит в боковую поверхность щитов и выходит в отводные каналы сердечника статора, охлаждая его при этом активную сталь и обмотку статора.

В случае закрытого исполнения машины нагретый воздух через нижний раструб станицы поступает в воздухоохладитель (при замкнутом цикле вентиляции) или прямо в отводные каналы, в подвал шахты (при разомкнутом цикле вентиляции).

Воздухоохладители. Воздухоохладитель состоит из двух досок, между которыми крепятся охлаждающие латунные трубы. Для увеличения поверхности охлаждения на трубы нанесены медные спирали эллиптической формы. Воздух проходит в боковую поверхность охладителя, обтекает охлаждающие трубы и выходит с противоположной стороны охлаждения.

Допустимое рабочее давление воды, входящей в охладитель — две атмосферы.

Возбудитель. Станина возбудителя стальной, сварная, располагается непосредственно на фундаментной плите либо на подставке рядом с подшипником со стороны контактных колец. Главные полюсы собраны из листовой стали толщиной 1 мм. Добавочные полюсы из листовой меди массивные из полосовой стали. Катушки полюсов изготавливаются отдельно и готовыми насыжаются на изолированные полюсы.

Якорь возбудителя состоит из штампованных листов: листы насыжены на вал или втулку и, после запрессовки, закреплены между двумя нажимными фланцами. Пазы для укладки шаблонной обмотки — полузакрытые.

Обмотка якоря изготавливается из прямоугольной меди в виде отдельных секций. Якорь после укладки обмотки пропитывается изолированным маслом.

Коллекторы возбудителей собираются на чугунных втулках. Изоляция между пластинами коллектора и от корпуса — микарентовая. Щеточный механизм возбудителей крепится к подшипниковому щиту или стойковому подшипнику. Щеткодержатели снабжены регулируемыми пружинами, обеспечивающими прилегание щеток к коллектору.

III. ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

1260

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 1000 об/мин

Таблица 2

Тип генератора	Номинальная мощность, кВт		Напряжение, в		При номинальной нагрузке		Возбудитель		Тип шунтового реостата	Маховой момент, мкг
	квт	квт	ток статора, а	к.з.с., %	ток статора, а	к.з.с., %	ток возбуждения, а	напряжение, в		
ГС-1612-6	1600	1280	400	230	555	305	BC-24/518	50	PB-18 L	0.8
ГС-1610-6	1500	1080	3150	248	556	283	BC-24/518	50	PB-18 L	0.5
ГС-1611-6	1250	1000	6300	115	94.9	286	BC-24/518	50	PB-18 L	0.5
ГС-1811-6	3050	2400	6300	280	55.8	315	BC-24/514	65	PB-12 L	2.5

Таблица 3

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 600 об/мин

Таблица 4

Тип генератора	Номинальная мощность, кВт		Напряжение, в		При номинальной нагрузке		Возбудитель		Тип шунтового реостата	Маховой момент, мкг
	квт	квт	ток статора, а	к.з.с., %	ток статора, а	к.з.с., %	ток возбуждения, а	напряжение, в		
ГСЛ-1684-12	505	400	6300	46	91.3	136	BC-26/514	65	PB-12 L	0.75
ГСЛ-1711-12	1380	1040	6300	120	94.7	263	BC-24/18	75	PB-12 L	2.3
ГСЛ-1895-12	910	700	6300	86	93.0	226	BC-24/18	75	PB-12 L	3.4
ГСЛ-1895-14	1250	1000	6300	115	94.0	176	BC-34/26	100	PB-12 L	3.4

Таблица 5

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 500 об/мин

Таблица 6

Тип генератора	Номинальная мощность, кВт		Напряжение, в		При номинальной нагрузке		Возбудитель		Тип шунтового реостата	Маховой момент, мкг
	квт	квт	ток статора, а	к.з.с., %	ток статора, а	к.з.с., %	ток возбуждения, а	напряжение, в		
ГСЛ-1906-14	1000	800	6300	92	93.0	158	BC-34/26	100	PB-12 L	2.8
ГСЛ-1895-14	1250	1000	6300	115	94.0	176	BC-34/26	100	PB-12 L	2.8

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 375 об/мин

Таблица 7

Тип генератора	Номинальная мощность, кВт		Напряжение, в		При номинальной нагрузке		Возбудитель		Тип шунтового реостата	Маховой момент, мкг
	квт	квт	ток статора, а	к.з.с., %	ток статора, а	к.з.с., %	ток возбуждения, а	напряжение, в		
ГСЛ-1607-16	380	304	400	540	91.5	155	BC-26/521	65	PB-18 L	0.8
ГСЛ-1607-16	625	500	400	902	93.0	206	BC-26/521	65	PB-12 L	2.0
ГСЛ-1607-16	310	248	6300	28	90.5	150	BC-26/521	65	PB-18 L	0.8
ГСЛ-1705-16	410	328	6300	37	90.4	175	BC-24/18	65	PB-12 L	1.3
ГСЛ-1705-16	500	400	6300	46	91.4	205	BC-34/18	65	PB-12 L	1.5

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 300 об/мин

Таблица 8

Тип генератора	Номинальная мощность, кВт		Напряжение, в		При номинальной нагрузке		Возбудитель		Тип шунтового реостата	Маховой момент, мкг
	квт	квт	ток статора, а	к.з.с., %	ток статора, а	к.з.с., %	ток возбуждения, а	напряжение, в		
ГСЛ-1605-20	220	175	400	318	89.5	140	BC-34/18	65	PB-18 L	0.45
ГСЛ-1707-20	350	280	400	360	90.0	130	BC-34/18	65	PB-12 L	0.97
ГСЛ-1707-20	300	240	400	433	91.9	121	BC-34/18	65	PB-12 L	1.1
ГСЛ-1707-20	525	420	6300	765	91.6	107	BC-34/26	65	PB-12 L	1.3
ГСЛ-1707-20	370	295	6300	34	90.0	107	BC-34/18	65	PB-12 L	1.3

Таблица 8

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 250 об/мин

Тип генератора	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк			
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %					
TG-1802-24	250	200	400	361	88.0	141	BC-34/26	60	11.5	PB-18 L	4.5
TCJL-1802-24	400	320	400	350	88.0	141	B-44/26	15	17	PB-12 L	3.0
TCJL-1802-24	440	350	630	40	90.3	135	B-44/26	15	17	PB-12 L	3.5
TCJ-1802-24	600	480	630	55	91.8	145	B-44/26	15	17	PB-12 L	11.2

СИНХРОННЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ НА 187 об/мин

Тип генератора	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк			
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %					
TC-1805-32	300	240	400	400	88.5	144	B-40/24	15	15	PB-12 L	2.8

СИНХРОННЫЕ ЭЛЕКТРОДИВИДАЛИИ НА 100 об/мин

Тип электродивидиателя	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %		
JC-1688-6	1080	816	1685	3000	94.4	4.8	2.6	0.7
JC-1688-6	1080	816	3000	324	96.8	1.1	2.2	PB-18 L CH-1
JC-1688-6	1200	960	3000	324	96.8	1.1	2.2	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	1250	1000	3500	1200	95.0	5.2	1.2	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	1500	1200	6000	1541	95.3	5.0	1.2	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	1600	1320	6000	1688	95.0	4.8	1.5	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	1750	1500	6000	1811	95.2	5.7	1.2	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	2000	1600	3200	1921	95.2	5.7	1.4	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	2300	1800	6000	2040	96.5	6.0	1.5	PB-12 L CH-1
JC-1688-6	3400	3000	6000	4228	96.5	6.9	1.7	PB-18 L CH-1

Таблица 9

СИНХРОННЫЕ ЭЛЕКТРОДИВИДАЛИИ НА 187 об/мин

Тип генератора	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк			
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %					
TC-1805-32	300	240	400	434	88.5	114	B-40/24	15	15	PB-12 L	2.8

Таблица 10

СИНХРОННЫЕ ЭЛЕКТРОДИВИДАЛИИ НА 100 об/мин

Тип электродивидиателя	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %		
JC-1708-8	1350	1020	3000	250	94.5	4.0	0.9	1.0
JC-1708-8	1350	1020	3000	250	94.5	4.0	1.0	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1600	1200	3000	324	93.7	1.6	1.0	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1600	1200	3000	324	93.7	1.6	1.0	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1750	1300	3000	324	94.5	1.7	0.9	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	2000	1510	6000	1922	94.5	4.4	0.7	PB-12 L CH-1
JC-1708-8*	2300	1600	6000	2755	95.9	6.2	1.1	PB-18 L CH-1

Таблица 11

СИНХРОННЫЕ ЭЛЕКТРОДИВИДАЛИИ НА 750 об/мин

Тип генератора	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %		
JC-1708-8	1350	1020	3000	250	94.5	4.0	2.4	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1350	1020	3000	250	94.5	4.0	2.4	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1600	1200	3000	324	93.3	4.5	1.7	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1600	1200	3000	324	93.3	4.5	1.7	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	1750	1300	3000	324	94.5	4.4	1.7	PB-12 L CH-1
JC-1708-8	2000	1510	6000	1922	94.5	4.6	0.7	PB-12 L CH-1
JC-1708-8*	2300	1600	6000	2755	95.9	6.2	1.1	PB-18 L CH-1

Таблица 12

СИНХРОННЫЕ ЭЛЕКТРОДИВИДАЛИИ НА 500 об/мин

Тип генератора	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %		
JC-1805-10	2000	1520	6000	192	95.0	4.2	0.8	PB-18 L CH-2
JC-1805-10	2000	1520	6000	192	93.7	3.7	1.5	PB-18 L CH-2

Таблица 13

СИНХРОННЫЕ ЭЛЕКТРОДИВИДАЛИИ НА 500 об/мин

Тип генератора	Номинальная мощность		Напряжение, вольт, кВ	Номинальный ток статора, а	Воздушный зазор, мм		Максимальная мощность, кВт	Тип ротора, мк
	кВа	кВт			нагрузки, %	нагрузки, %		
ДС-1805-12	1000	750	6000	111	93.8	4.6	0.75	PB-12 L CH-1
ДС-1710-12	1150	865	6000	111	93.8	4.6	0.75	PB-12 L CH-1

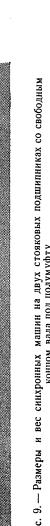


Рис. 9.—Размеры и вес синхронных машин на двух стальных подшипниках со стойками конца вала под полумуфту

Тип машины	<i>B₁</i>	<i>b</i>	<i>C</i>	<i>C₁</i>	<i>C₂</i>	<i>D₁</i>	<i>d</i>	<i>L</i>	<i>L₂</i>	<i>L₃</i>	<i>L₄</i>	<i>t</i>	<i>t₁</i>	Масса машины с хвостовиком m^2/m^3 , кг			
														П	В		
ГС-1805-52	250	40	1100	500	700	370	120	150	3630	2635	155	760	2135	135	161	2.8	9100
ГС-1612-52	2900	36	710	800	900	540	140	140	3450	2900	275	975	2235	150	150	0.8	8200
ГС-1811-16	2530	45	1100	1000	1000	465	2250	150	3345	2910	220	1220	1865	175	212	2.5	13450
ГС-1802-24	2530	40	1100	550	600	360	150	150	3400	2630	275	725	1875	250	161	4.5	7300
ГС-1807-24	2500	40	1175	800	900	540	180	150	3400	2630	275	975	2150	250	161	11.2	14000
ГС-1704-20	2900	40	900	550	600	540	150	150	3630	2900	270	750	1540	250	161	0.97	5380
ГС-1705-20	2900	40	900	550	600	540	180	150	3630	2900	270	750	1540	250	161	1.1	6270
ГС-1707-20	2150	45	940	710	800	540	200	180	2860	2510	275	910	1795	250	192	3.3	8800
ГС-1607-16*	1650	40	710	650	780	864	160	158	3225	2840	215	825	2185	195	169	0.8	6420
ГС-1607-16*	1650	40	710	650	780	864	160	158	3225	2840	215	825	2185	195	169	0.8	6420
ГС-1705-16	2000	40	900	650	700	540	180	150	2930	2330	275	825	1800	250	161	1.3	6000
ГС-1706-16	2000	40	900	650	700	540	180	150	2930	2330	275	825	1800	250	161	1.5	6400
ГС-1707-16	2000	40	900	650	700	540	180	150	2930	2330	275	825	1800	250	161	2.0	8000
ГС-1711-12	2000	40	900	800	900	540	180	150	3400	2630	375	975	2150	250	161	2.3	9380
ГС-1809-40	2530	45	1100	910	930	540	2250	180	3410	2840	320	1110	1980	300	168	4.4	13320
ГС-1605-20	1650	40	710	580	670	540	160	150	2615	2150	100	800	1655	135	161	0.45	4350
ГСД-1808-14	2530	45	1100	750	800	540	2520	180	3550	2820	355	950	2245	300	192	2.8	12000
ГСД-1806-12	2530	45	1100	830	880	540	2520	180	3185	2540	330	1225	168*	34	11800		
ГС-1610-10	2530	45	1100	800	850	570	2520	220	3630	3270	405	1000	2070	350	204	4.0	14000
ГС-1005-16	1650	36	710	600	700	830	160	140	3120	2680	375	775	2070	250	150	1.0	6000
ГС-1008-16	1650	36	710	650	700	540	140	140	3280	2430	375	935	1880	250	150	1.2	7000
ГС-1706-16	2000	40	900	800	900	540	180	150	3400	2630	375	905	2300	250	161	1.4	7000
ГС-1806-16	2530	40	1100	660	750	600	2520	150	3220	2870	320	860	2040	250	161	2.8	10500
ГС-1710-12	2000	40	900	905	1200	540	1450	150	3230	2870	320	795	1950	250	161	1.4	7000
ГС-1806-10	2530	45	1100	910	930	540	2520	180	3410	2840	320	1110	1980	300	168	4.4	13300
ГС-1707-8	2000	40	900	730	800	475	150	150	3285	2425	325	905	1715	230	161	1.5	7550
ГС-1809-8	2530	45	1100	910	930	540	2520	180	3410	2840	320	1110	1980	300	168	3.8	12000
ГС-1714-6	2000	36	900	1050	1090	870	150	150	4010	3440	190	1250	2570	150	161	1.5	12000

П р и м е ч а н и я : 1. На напряжение — 6000 в.

** на напряжение — 400 в.

2. Использование копий включает:

Бар. 1 — с одной прямовинтовой шпонкой.

Бар. 2 — с двумя тангentialными шпонками; обозначена — 1.

Бар. 3 — с двумя прямовинтовыми шпонками; диаметрально расположенным; обозначена — 2.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

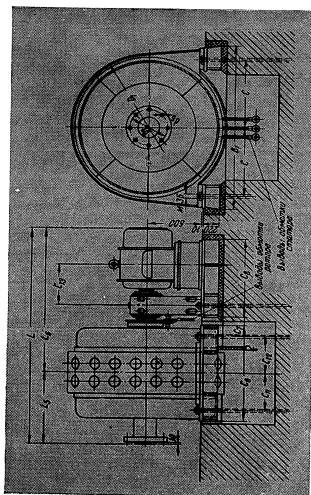


Рис. 10.—Размеры и вес синхронных машин с фланцевым статором и фланцевым колпаком вала

Тип машины	Размеры, мм										Масса машины с изоляцией, кг					
	B_1	C	C_a	C_t	C_b	C_{12}	D_1	D_2	d_6	L	L_1	L_2	L_3	L_4	<th data-kind="parent" data-rs="2">n</th>	n
ГСД-1086-12	1660	710	1050	140	1200	300	820	1610	305	32	2775	650	2175	8	0,75	5550
ЛС-186-12	2530	1100	950	165	1070	300	585	2250	380	40	2375	450	1925	8	3,4	9900
ЛС-1610-6	1660	710	1240	135	1200	300	490	1610	285	25	2885	650	2215	6	0,5	7400

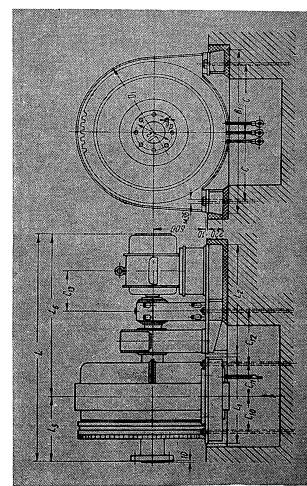
Примечание: Данные фланца и размера L и L_2 могут быть изменены по желанию с заказчиком.

Рис. 11.—Размеры и вес синхронных машин с опорным статором и фланцевым колпаком вала

Тип машины	Размеры, мм										Масса машины с изоляцией, кг				
	B_1	C	C_{10}	C_{12}	D_1	D_2	d_6	L	L_1	L_2	L_3	L_4	<th data-kind="parent" data-rs="2">n</th>	n	
ЛС-186-24	2900	1370	400	400	2410	340	50	3250	390	1500	650	2900	8	12,5	13 400
ДС-706-20	2000	860	400	400	1880	290	40	2970	1000	1770	650	2320	8	4,5	8 000

Примечание: 1. Вес указан со статорным магнитом.
2. Данные фланца и размера L и L_2 могут быть изменены по желанию с заказчиком.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

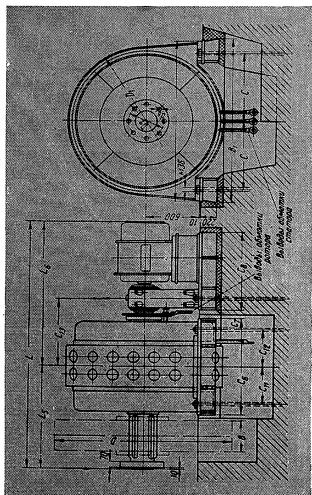


Рис. 12.—Размеры и вес стационарных машин с одинаковым калибром и наименьшим подшипником с посадкой на валу для машины

Тип машины	Размеры, мм										Максимальная мощность при работе с ведущими листьями, кВт	Вес машины с подшипниками, кг							
	B	B ₁	C	C ₆	C ₇	C ₈	C ₉	C ₁₀	D ₁	D ₂									
ГСЛ-1804-24	435	2550	1000	890	130	1930	320	700	2700	2250	420	46	2830	1105	1725	8	3,0	8200	
ГСЛ-1806-24	435	2550	1100	990	130	1860	320	320	2700	2250	420	46	2300	1155	1775	8	3,5	9220	
ГСЛ-1704-20	450	2000	990	680	145	1000	280	280	1850	2000	1540	370	40	2740	1100	1640	10	0,85	5000

Причертано к: 1. Диаметр фланца и радиусы L и L₄ могут быть изменены по потребности с заменой.

2. Диаметр машины — по потребности с заменой, но не более размеров D и B;

π — чисто опорный по фланце вала.

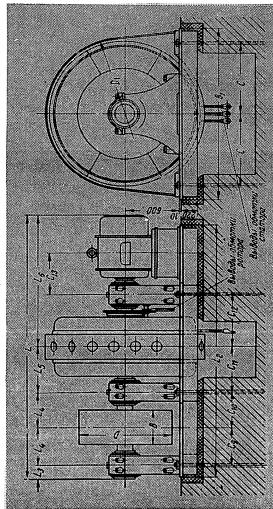


Рис. 13.—Размеры и вес стационарных машин на трех стоечных подшипниках со шнеком для равнинной или гектарной передвижки

Тип машины	Размеры, мм										Максимальная мощность при работе с ведущими листьями, кВт	Вес машины с подшипниками, кг				
	B ₁	C	C ₆	C ₇	C ₈	C ₉	D ₁	L	L ₂	L ₃	L ₄					
ГСЛ-1707-20	2000	900	890	810	700	600	1850	4615	4610	200	800	840	1975	1,3	9800	
ГСЛ-1605-20	1650	710	580	580	580	670	550	1010	3615	3420	200	580	530	1013	0,65	6500

Причертано к: Размеры ширины D и B по потребности с заменой.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

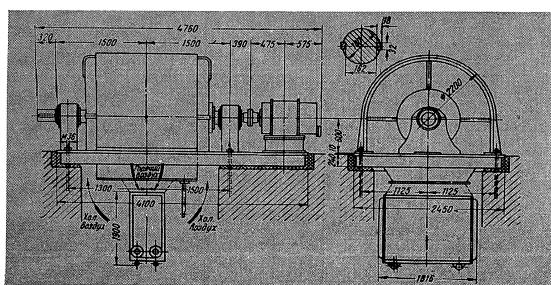


Рис. 14. — Размеры и вес синхронного электродвигателя типа ЛС3-1815-6.
Общий вес двигателя — 21 т; маховой момент ротора $GD^2 = 3,7 \text{ тм}^2$.

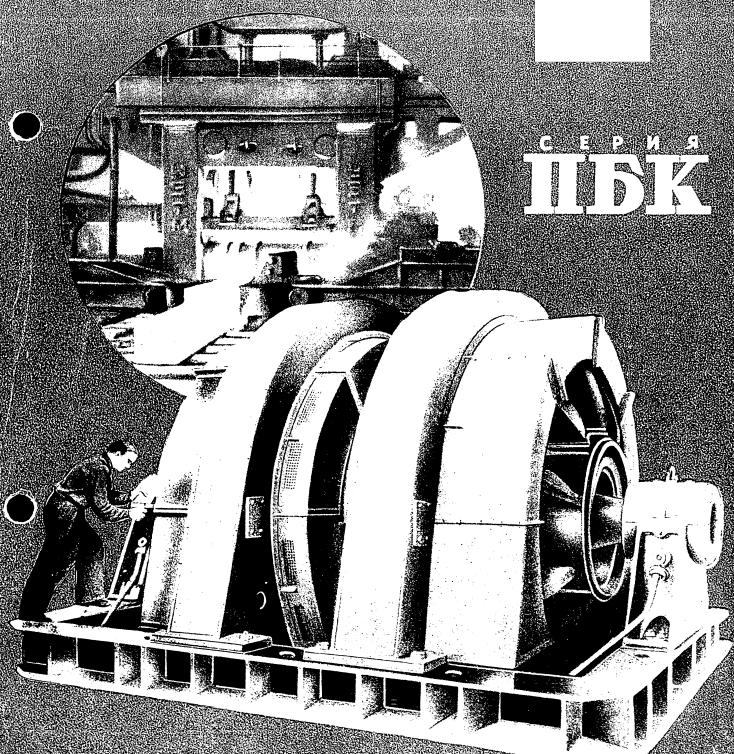
ОГЛАВЛЕНИЕ

I. Назначение и исполнение	Стр. 2
II. Описание конструкции	7
III. Технические данные	10
IV. Размеры и вес	15

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ «МАШИНОИМПОРТ»

МАШИНИЫ
ПОСТОЯННОГО ТОКА

СЕРИЯ
ПБК



1335



МАШИНЫ ПОСТОЯННОГО ТОКА СЕРИИ ПБК

700 ± 6000 квт; 250 ± 1000 об/мин; 460 ± 1000 в.

ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ

Крупные машины постоянного тока серии ПБК предназначены для работы в качестве генераторов или электродвигателей.

В состав машины входят преобразовательные агрегаты с приводами синхронными или асинхронными электродвигателями.

Электродвигатели предназначаются для привода различного рода механизмов, тре-

бующих регулирования скорости в широких пределах (крупных прокатных станов и др.), для привода шахтных подъемников (для непосредственного соединения без редуктора и для передачи через редуктор) и для других механизмов.

Серия машин ПБК включает десять габаритов (указанных ниже в таблице) по разме-

рам наружного диаметра якоря:

Габарит машин	Предельная мощность, квт	Скорость вращения, об/мин	Напряжение, в	
			минимальное	максимальное
ПБК 90	1170	1000		
ПБК 120	1680	750		
ПБК 150	2180	600		
ПБК 180	2700	500		
ПБК 215	3200	428		
ПБК 250	3800	375		
ПБК 285	4300	333		
ПБК 315	4900	300	460	550
ПБК 350	5400	273		
ПБК 380	6000	250		

Обозначение типа машины расшифровывается следующим образом: ПБК — наименование серии; числитель дроби в цифровом обозначении указывает величину наружного диаметра якоря, а знаменатель — длину сердечника якоря в сантиметрах.

Машины серии ПБК — компенсированные, с независимым возбуждением и добавочными полюсами. Машины допускают большие изменения нагрузки.

Пуск электродвигателей серии ПБК производится от преобразовательного агрегата регулированием напряжения, подведенного к якорю. Электродвигатели предусмотрены также и для реверсивной работы.

Электродвигатели допускают регулирование скорости вверх от номинальной при по-

стоянной мощности путем ослабления поля и вниз от номинальной — путем изменения подведенного к якорю напряжения.

Машины серии ПБК изготавливаются с одним или с двумя свободными концами вала, с одним или с двумя стойковыми подшипниками на фундаментной плите.

Они изготавливаются также в сложенном исполнении, т. е. с двумя стойками, поставленными на общий вал, и с двумя станинами, смонтированными на общей фундаментной плате.

Машины серии ПБК имеют следующие исполнения по роду защиты и охлаждения:

- 1) открытое;
- 2) защищенное от попадания крупных предметов;

3) закрытое продуваемое с подводом и отводом воздуха;

4) продуваемое с забором воздуха из машинного помещения;

5) закрытое продуваемое с замкнутым циклом вентиляции.

Вентиляция последних трех исполнений — приводимая, с помощью постороннего вентилятора (вентиляторы забора не устанавливаются). Вентиляция четвертого и пятого исполнений машин осуществляется через воздуходохладитель, а третьего исполнения — без воздуходохладителя.

В машинах открытого или защищенного исполнения с подводом и отводом воздуха входит со стороны, противоположной коллектору, и выбрасывается из машины.

В машинах закрытого продуваемого исполнения с подводом и отводом воздуха забор воздуха производится через патрубок щита со стороны, противоположной коллектору, а отвод воздуха проходит со стороны коллектора через патрубок щита и, оттуда по каналу фундамента (или трубы), засасывается посторонним вентилятором, проходит через воздуходохладитель и после охлаждения снова поступает в машинное помещение.

В машинах закрытого продуваемого исполнения с замкнутым циклом вентиляции забор охлаждающего воздуха проходит через патрубок щита со стороны, противоположной коллектору, а отвод воздуха проходит со стороны коллектора через патрубок щита и, оттуда по каналу фундамента (или трубы), засасывается посторонним вентилятором, проходит через воздуходохладитель и после охлаждения снова проходит через патрубок щита в машине.

В машинах продуваемого исполнения коллектор открыт и находится вне щита или со стороны коллектора.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Станина машин типа ПБК90 изготавливается из листовой или катаной стали; станины состоят из типов — из листовой стали, а в некоторых случаях — из катаной стали с пакетами сердечников.

Сердечники главных и добавочных полюсов собираются из листовой электротехнической стали.

Обмотка главных полюсов имеет изоляцию класса А или В. Обмотка в зависимости от сечения провода выполняется в виде шайбовых катушек из провода марки ПБД, ПДА или цельных катушек из головной ленты медной проволоки с ребром с межлентуковой асбестовой или минераловой изоляцией. Катушки пропитываются изоляционными лаками и насекаются на макарнизованные сердечники главных полюсов.

Компенсационная обмотка имеет изоляцию класса В. Обмотка выполняется из головной лососевой меди. Пазовая часть обмотки изолирована микафолием.

Сердечник якоря машин габарита ПБК90 собирается из цельных штампованных листов электротехнической стали, свариваемых на сварной корпуре. Листы спрессованы на стальными нажимными фланцами, которые одновременно являются обмоткодержателями. Сердечник якоря закреплен на корпуре призматической или клиновидными шпонками.

В остальных габаритах машин сердечник

якоря собирается на сварном корпусе из сегментных листов электротехнической стали, которые спрессованы стальными нажимными фланцами с помощью шпилек, пропущенных сквозь сегменты. Сердечник якоря закрепляется на корпуре клиновидными шпонками и изолированными хвостами*, выштампованными на стальном якоре. Сердечник якоря подразделен по длине на ряда котов с радиальными каналами между ними.

Обмотка якоря имеет изоляцию класса В и выполняется секциями из прямугольной меди. Секции закрываются в открытые пазы сердечника. Обмотка закрепляется в пазовой части гетинаксовыми клиньями, а в лобовых частях — стальными проволочными бандажами. Изоляция обмотки якоря выполняется микафолем.

Коллектор состоит из пластин твердотяжелой электротехнической меди трапециевидной формы, разделенных макарнизовыми прокладками. Коллекторные пластины крепятся посредством двух нажимных конусных фланцев, охватывающих «ласточкин хвосты» пластин и изолированных от них конусными макарнизовыми манжетами. Корпус коллектора крепится в машинах ПБК90 непосредственно на валу, в остальных габаритах — на корпуре якоря.

Бракеты, несущие щеткодержатели, — чугунные, оцинкованные.

Щеткодержатели — литые из латуни, радиальные или реактивного типа, одинарные или двойные.

Выводы машины расположены в нижней части станины со стороны коллектора.

Подшипники — скользящего трения с колцевой смазкой. Подшипники крупных машин, входящих в состав агрегата, имеют комбинированную смазку (принудительную и колцевую).

Стойки и **крышки подшипников** — чугунные. В особых случаях стойки и крышки выполняются стальными.

РЕВЕРСИВНЫЕ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛИ ПОСТОЯННОГО ТОКА ПБК380 ДЛЯ БЕЗРЕДУКТОРНЫХ ШАХТНЫХ ПОДЪЕМНИКОВ

Реверсивные электродвигатели ПБК380 выполнены с разъемной станиной из листовой стали, со сварным стальным корпусом якоря, с одним свободным концом вала на двух стояковых подшипниках и принудительной смазкой.

Технические данные

	Т и п		
	ПБК 380/55	ПБК 380/65	ПБК 380/80
Номинальная мощность, квт:	1250	1800	2000
Номинальное напряжение, в:	550	900	900
При номинальной нагрузке:			
средняя скорость вращения, мин. ⁻¹ :	26	38	30
ток, а	2580	2200	2450
к. и. д., %	88	89	90,5
Допустимая перегрузка	2	2	2
Номинальное предупреждение:			
напряжение, в	220	220	220
ток, а	105	122	120
Вес:			
якоря, т	37	40	46
статора с полюсами, т	40	47	57
ободий, т	98	105	115
Маховой момент якоря, т. м	245	251	265

ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЬНЫЕ АГРЕГАТЫ ДЛЯ ПИТАНИЯ РЕВЕРСИВНЫХ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕЙ ПБК380/55, ПБК380/65 И ПБК380/80 ДЛЯ БЕЗРЕДУКТОРНЫХ ШАХТНЫХ ПОДЪЕМНИКОВ

Агрегат состоит из следующих машин:

- генератора постоянного тока серии ПБК;
- приодного синхронного электродвигателя серии МС320;
- в возбудителя серии МПБ40 для питания обмотки возбуждения генератора постоянного тока;
- возбудителя серии МПБ40 для питания обмотки возбуждения синхронного электродвигателя.

Возбудители имеют защищенное исполнение.

Синхронные электродвигатели и генераторы постоянного тока преобразовательных агрегатов выполнены в закрытом продуваемом исполнении с подводом и отводом воздуха, с принудительной вентиляцией. При снятых щитах указанное машине допускают работу с самовентиляцией.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Тип	
ПБК 120/27 *	ПБК 120/45 **
Генератор постоянного тока	
Номинальные значения:	
мощность, квт	1250
напряжение, в	550
ток, а	2280
скорость вращения, об/мин.	750
к. п. д., %	93
Допустимое кратковременное напряжение, %	200
Независимое возбуждение:	
напряжение, в	220
ток, а	24,5
Вес якоря, т	3,9
Вес станицы с полосами, т	2,6
Маховой момент якоря, т. м ²	3,2
МС 322-10/8	МС 323-9/8
Синхронный электродвигатель	
Номинальные значения:	
мощность, квт	1500
напряжение, в	6000
ток, а	145
скорость вращения, об/мин.	750
к. п. д., %	0,95
соз ф	0,95
При прямом пуске, I_{n_1}	3,6
При обратном пуске, I_{n_2}	2,8
Возбуждение:	
напряжение, в	65
ток, а	280
Вес ротора, т	3,9
Вес статора, т	4
Маховой момент ротора, т. м ²	1,55
МП 542-2/2	МП 542-2/2
Возбудитель для генератора постоянного тока	
Мощность, квт	8
Напряжение, в	230
Ток, а	34,8
МП 543-2/4	МП 544-2/3
Возбудитель для синхронного электродвигателя	
Мощность, квт	18,2
Напряжение, в	650
Ток, а	337
Общий вес агрегата, т	22,2
Маховой момент агрегата, т. м ²	4,1

* Для питания электродвигателем ПБК 380/55.

** Для питания электродвигателем ПБК 380/65 или ПБК 380/80.

РЕВЕРСИВНЫЙ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЬ ПОСТОЯННОГО ТОКА ТИПА ПБК 285/120
ДЛЯ ПРОКАТНОГО СТАНА

Электродвигатель — закрытого исполнения с принудительным замкнутым циклом вентиляции (через воздухоходилитель с помощью постороннего вентилятора).

Электродвигатель допускает также работу с принудительной вентиляцией без воздухоходилителя по разомкнутому циклу, с забором воздуха из машинного помещения.

Электродвигатель с одним свободным концом вала для насадки полумуфты; к другому концу вала присоединены тахогенератор и центробежный выключатель.

Электродвигатель имеет два стойковых подшипника скользящего трения с принудительной смазкой, причем один из них коренной с упорным колецем, защищенным баббитом для восприятия вибрационных осевого усилия, возникающего при аварии шинидела станка. Стойка коренного подшипника — стальная, другого — чугунная. Электродвигатель смон-

тирован на отдельных фундаментных плитах, предназначенных для заливки бетоном.

Подшипники снабжены термосигнализаторами для контроля температуры.

Тахогенератор типа ПНБ соединен с валом электродвигателя тексропной передачей.

Центробежный выключатель, пристроен на конец вала электродвигателя, служит для отключения последнего при увеличении его оборотов на 10% сверх максимальных 120 об/мин.

Изоляция всех обмоток — класса В.

Скорость вращения электродвигателя регулируется вниз от 75 до 50 об/мин, напряжением на якоре и вверх от 75 до 120 об/мин, ослаблением поля.

Максимальный рабочий ток при скорости вращения 50—75 об/мин.—250% и при скорости вращения 120 об/мин.—160% номинального.

Выключающий ток — 275% номинального.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Мощность на валу, квт	440/2950	Ток обмотки возбуждения, а	270
Напряжение, в	750/500	Вес якоря, т	50
Ток, а	6550	Вес станицы с полосами, т	65,2
Скорость вращения, об/мин.	50/120	Общий вес электродвигателя, т	136
К. п. д., %	93	Маховой момент якоря, т. м ²	185
Напряжение обмотки возбуждения, в	110		

ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЬНЫЙ АГРЕГАТ

1. Для главного привода трубозаготовочного стана.
2. Для главного привода рельсобобачечного стана.

Агрегат состоит из следующих машин:

- а) генератора постоянного тока серии ПБК;
- б) сдвоенного генератора постоянного тока серии ПБК;
- в) приводного синхронного электродвигателя серии МС320.

Оба якоря сдвоенного генератора постоянного тока соединены между собой параллельно; обмотки независимого возбуждения этого генератора также соединены между собой параллельно. На главных полюсах расположены специальные сересные обмотки,

обеспечивающие равномерное распределение нагрузки между генераторами.

Максимальный рабочий ток генераторов постоянного тока — 250% номинального, выключающий ток — 275% номинального.

Изоляция всех обмоток генератора постоянного тока — класса В.

Пуск синхронного электродвигателя — от пониженного напряжения. Максимальная нагрузка — 300% номинальной; нагрузка прикладывается и снимается частями. Рабочий момент — 150% номинального.

Изоляция обмоток синхронного электродвигателя: статора — класса А; ротора — класса В.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЬНЫХ АГРЕГАТОВ

Т н п		
ПБК 215/25 *	ПБК 215/35 **	
Генератор постоянного тока		
Номинальные значения:		
мощность, кет	2500	3350/2500
напряжение, в	750	1000/750
ток, а	3330	3350
Возбуждение:		
напряжение, в	60	60
ток, а	121	137
Вес якоря, т	11,5	12,3
Вес станины с полюсами, т	17,4	20,5
Маховой момент якоря, т. м ²	24,5	28,5
2 ПБК 215/25 *	2 ПБК 215/25 **	
Сдвоенный генератор постоянного тока		
Номинальные значения:		
мощность, кет	2×2500	2×2500
напряжение, в	750	750
ток, а	2×3330	2×3350
Возбуждение:		
напряжение, в	60	60
ток, а	2×121	2×121
Вес якоря, т	22,5	22,5
Вес станины с полюсами, т	33	35
Маховой момент якоря, т. м ²	43	45
MC 325-12/12 *	MC 325-15/12 **	
Приводной синхронный электродвигатель		
Номинальные значения:		
мощность, ква	8000	10000
напряжение, в	6000	6000
ток, а	770	964
к. п. д., %	96	95
кос. ф. (специальные)	0,8	0,8
Возбуждение:		
напряжение, в	115	220
ток, а	505	321
Вес ротора, т	28,6	34
Вес статора, т	18,5	18,7
Маховой момент ротора, т. м ²	51	65
Скорость вращения агрегата, об/мин.	500	500
Вес агрегата, т	153	164
Маховой момент агрегата, т. м ²	126	140

* Для главного привода трубозаготовочного стана.

** Для главного привода рельсобалочного стана.

ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЬНЫЕ АГРЕГАТЫ ДЛЯ ПИТАНИЯ ПРОКАТНОГО ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЯ ПОСТОЯННОГО ТОКА ГЛАВНОГО ПРИВОДА БЛОМИНГА

В состав агрегата входят следующие машины:
1. Два генератора постоянного тока типа ПБК 215/35.

Генераторы соединены параллельно. Максимальный рабочий ток — 250%, выключающий — 275% номинального.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Мощность, кет	3000/2000
Напряжение, в	900/600
Ток, а	3350
Скорость вращения, об/мин	500
Напряжение возбуждения, в	50
Ток возбуждения, а	221
Вес якоря, т	12,5
Вес станины с полюсами, т	20,5

2. Приводной асинхронный электродвигатель типа АТ19А15-12 с фазовым ротором и постоянно налегающими щетками.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Мощность, кет	3300
Напряжение, в	6000
К. п. д., %	95
Вес ротора, т	13,6
Вес статора, т	10,2
Маховой момент ротора, т. м ²	14

3. В состав агрегата входит также маховик генератора типа ПН5, соединенный с валом агрегата гекскропной передачей. Вес маховика 33,7 т, маховой момент — 255 т. м².

Общий вес агрегата 150 т. Общий маховой момент агрегата 327 т. м².

Все машины агрегатов выполнены в производственном исполнении, с забором воздуха из машинного помещения, с принудительной вентиляцией через воздухоходилатель.

В исключительных случаях допускается работа агрегата с самовентиляцией без воздухоходилателя при снятых щитах.

В целях улучшения коммутации при толч-

ках тока нагрузки станины генераторов постоянного тока выполнены с сердечником, собранным из сегментных листов электротехнической стали.

Подшипники — скользящего трения с комбинированной смазкой (принудительная и колецкая).

Подшипники снабжены термосигнализаторами для контроля температуры.

Статор асинхронного электродвигателя держится сдвигом ядер оси вала при ремонте.

Агрегат смонтирован на отдельных фундаментных плитах, предназначенных для занависки в фундамент.

ГАБАРИТНЫЕ РАЗМЕРЫ

1335

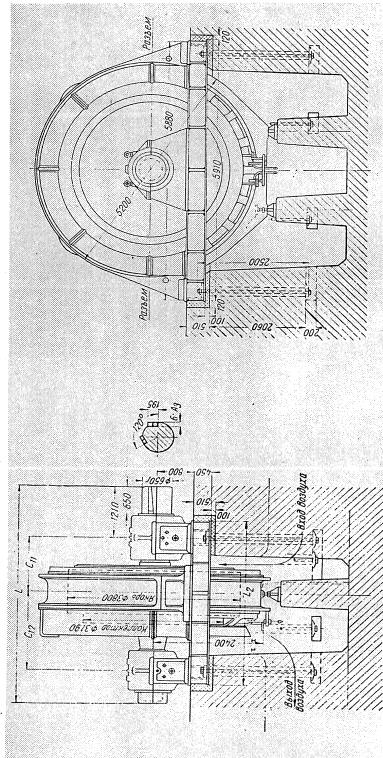


Рис. 1. Размеры зениторвательных ПУК 38055, ПУК 38065 и ПУК 38080 для безшарнирных шахтных подъемников.

Тип зениторвателя	Р а з м е р ы, м.м.			
	C_{11}	C_{12}	L	L_1
ПУК 38055	1265	1815	5010	3760
ПУК 38065	1315	1815	5060	3810
ПУК 38080	1390	1940	5360	4010

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

1335

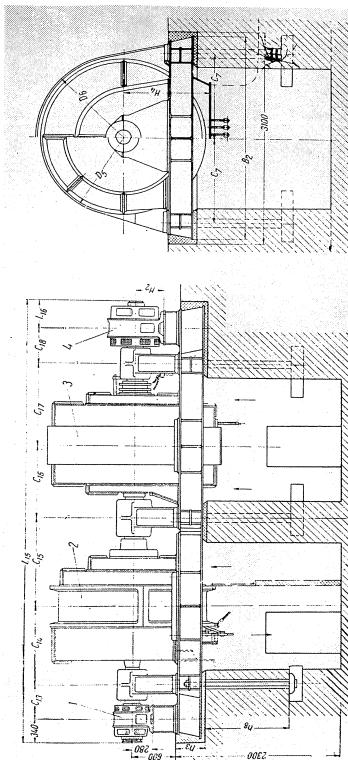


Рис. 2. Размеры преобразователей трансформаторов для генераторных зениторвателей ПУК 38055, ПУК 38065 и ПУК 38080. 1—воздухулавливатель, серия МИ 540; 2—генератор, серия ГББ; 3—заправляющаяся коробка, серия НС 225; 4—изделие для установки на генератор.

Назначение	Р а з м е р ы, м.м.													
	B_2	C_1	C_{13}	C_{14}	C_{15}	C_{16}	C_{17}	C_{18}	D_1	D_2	H_2	H_3	L_{13}	L_{16}
Для питания зениторвателя ПУК 38055	2865	1262,5	450	1150	1060	1250	1230	509	2390	2060	315	1000	305	1130
Для питания зениторвателя ПУК 38065	2970	1250	594	1146	1292	1050	1200	520	2280	2400	490	1200	350	1250
Для питания зениторвателя ПУК 38080	2970	1250	594	1146	1292	1050	1200	520	2280	2400	490	1200	350	1250

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

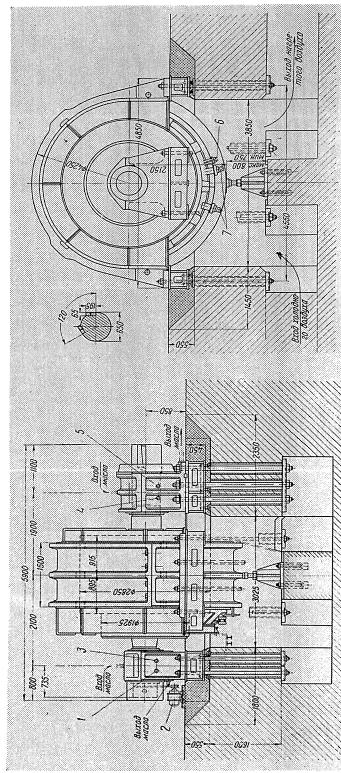


Рис. 3. Ракета засекреченная ПБК-120 для прокатного стана: 1 — гироимпульсатор; 2 — гирогенератор ПИБ; 3 — генератор сопротивления; 4 — гироизлучатель; 5 — гироимпульсатор; 6 — генератор шупового обмотки; 7 — выводы цепи главного тока.

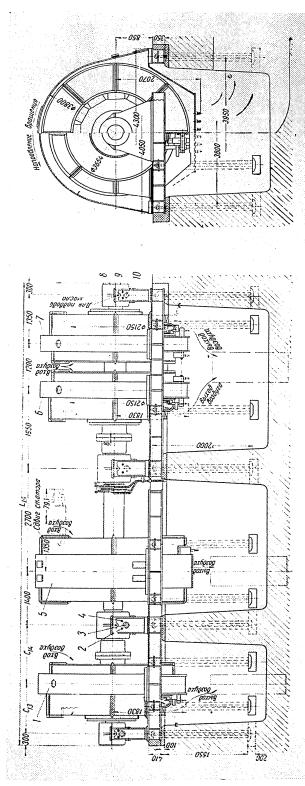


Рис. 4. Ракета преобразований органов для главного привода подбрасывания и пакетирования стапов: 1 — гироимпульсатор ПИБ; 2 — генератор сопротивления; 3 — магнитный пакет; 4 — гироизлучатель; 5 — гироимпульсатор; 6 — генератор ПИБ-120; 7 — генератор ПИБ-120; 8 — генератор; 9 — генератор сопротивления; 10 — магнитный пакет. ПБК-120 № 2.

Наименование аппарата	п а з м е р ы , м м		
	C_{12}	C_{14}	L_{45}
Для главного привода прокаточного стапа	1350	1380	11500
Для главного привода пакетировочного стапа	1400	1430	12000

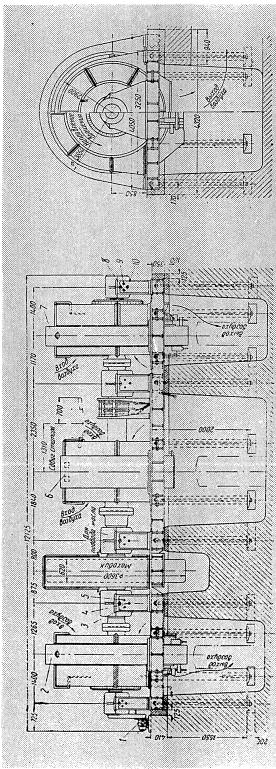
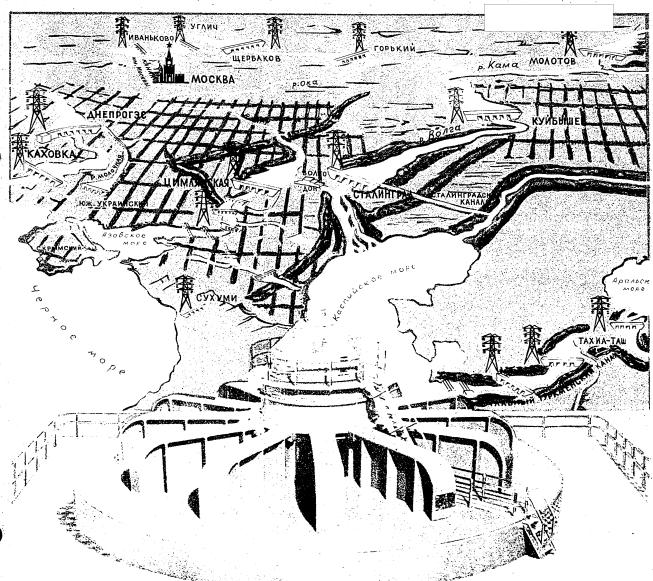


Рис. 5. Равнотягивающее устройство на гидроагрегате с постоянным электродвигателем главного привода французской АЭС
генератор ПН5, 2 — генератор ПН21 № 1; 3 — трансформатор ТП2155 № 2; 4 — двигатель А119А15-22; 5 — генератор
ДГ2155 № 2; 6 — двигатель А119А15-22; 7 — генератор А119А15-22; 8 — двигатель А119А15-22; 9 — двигатель А119А15-22

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОЭКСПОРТ“

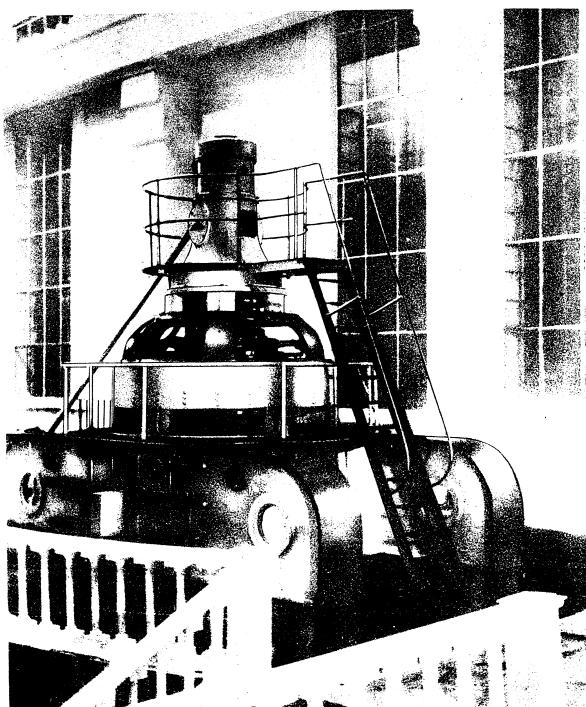


МОЩНЫЕ ГИДРОГЕНЕРАТОРЫ
ВЕРТИКАЛЬНЫЕ



1441

1441



2

ГИДРОГЕНЕРАТОРЫ ВЕРТИКАЛЬНЫЕ БОЛЬШОЙ МОЩНОСТИ СЕРИИ СВ

Гидрогенераторы серии СВ предназначены для непосредственного соединения с водяными турбинами вертикального типа. Они выпускаются обычно по специальным техническим условиям.

Гидрогенераторы этой серии изготавливаются:

1. В подвесном исполнении с подшипником, расположенным над ротором в верхней крестовине, и вторым направляющим подшипником под ротором в нижней крестовине (рис. 1а).

2. В зонтичном исполнении с подшипником и одним направляющим подшипником, расположенным под ротором на крышке турбины или в нижней крестовине (рис. 1б).

Гидрогенераторы имеют систему самовентиляции с замкнутым контуром с охлаждением воздуха вентилятором охладителями.

Возбуждение гидрогенератора осуществляется от возбудителя, имеющего независимое возбуждение от вспомогательного возбудителя (подвозбудителя). Возбудитель и подвозбуди-

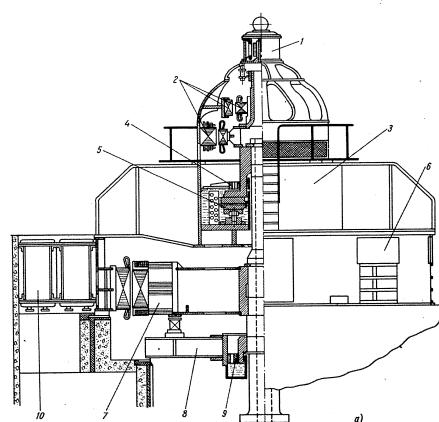


Рис. 1а. Гидрогенератор подвесного исполнения (экспликацию см. под рис. 1б)



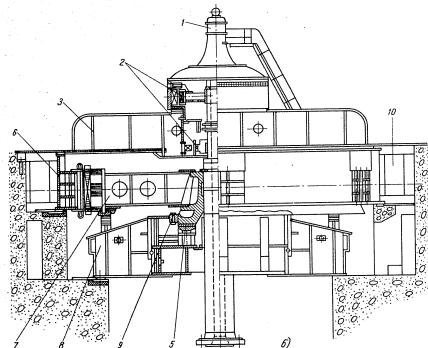


Рис. 16. Гидрогенератор зонтичного исполнения:
1 — регуляторный генератор; 2 — подшипник и подвоздушник; 3 — верхняя крестовина; 4 — верхний направляющий подшипник; 5 — подшипник; 6 — статор; 7 — ротор; 8 — нижняя крестовина; 9 — нижний направляющий подшипник;
10 — секция воздухоизолирована

тель расположены на общем валу с гидрогенератором. Регулирование напряжения гидрогенератора производится автоматически под действием подвоздушных подшипников. Предусматривается также ручное регулирование реостатом с дистанционным управлением.

Отношение короткого замыкания в крупных гидрогенераторах обычно равно единице, если не обусловлено иное значение.

Переходное реактивное сопротивление генератора, как правило, составляет 30—40%.

Гидрогенераторы рассчитываются наращивание с уточненной скоростью в течение двух минут.

Гидрогенераторы выполняются с маховыми моментами соответственно с требованиями завода-изготовителя.

Торможение гидрогенераторов производится воздушными тормозами при заявленки 6—8 л/с.

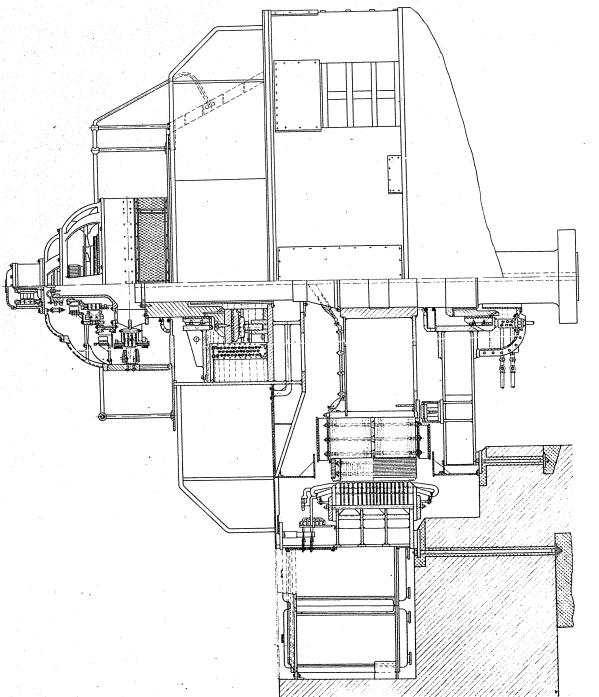
В случае надобности гидрогенераторы снабжаются синхронными трехфазными генераторами с постоянными магнитами, непосредственно соединенными с валом гидрогенератора, для питания двигателя регулятора турбины; эти генераторы называются регуляторными генераторами.

Агрегат с комплектом автоматического управления и защиты поставляется komplektno с гидрогенератором по специальным техническим условиям.

Обозначение типа расшифровывается следующим образом: СВ — обозначает серию вертикальных гидрогенераторов большой мощности.

После буквенного обозначения следует дробное число, числитель и знаменатель которого соотносят диаметр и длину статора в сантиметрах, последнее число обозначает количество полюсов.

Номинальная мощность, кВт	Номинальное напряжение, вольт	Частота, герц	Коэффициент мощности	Скорость вращения, мин ⁻¹	Синхронная реактивность, п.д. при напряжении, равном номинальному (без учета коэффициента мощности)		Тип гидрогенератора		
					Re, м	X _d , м			
Тихоходный подвесной 105300	230000/0,8	13900	0,83,31,167	2,0/37,4/1,80	0,24	500/375	18	СВ-72	
Тихоходный 63750	230000/0,8	13900	0,62,51,165	2,6/37,2/1,77	0,32	525/375	16	СВ-76	
Тихоходный 50000	40000/0,8	15750	0,68,2/150	2,2/36,2/0,64	0,31	550/420	60	СВ-88	
Средний сопротивления подвесной 44000	37500/0,85	16000	0,87,5,375	2,0/37,2/1,13	0,30	250/230	15	СВ-96	
Средний сопротивления 25000	26000/0,8	10500	150	375	2,5/36,4/0,65	0,32	200/175	15	СВ-100
Быстроходный 33000	23000/0,7	11000	375	700	1,87,95,3/1,02	0,28	173/230	8	СВ-116



6

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Конструктивно тихоходные гидрогенераторы изготавливаются зонтичными, быстроходные — подвесными.

Особенностями конструкции мощных гидрогенераторов являются следующие:

1. Широкое применение электросварки и листовой стали как основного конструктивного материала.

2. Смазка подпятника и подшипников осуществляется без внешней циркуляции (самосмазка), с охлаждением масла водяными охладителями, встроенными в ванну.

3. Обод ротора собирается из сегментов, штампованных из листовой стали, что гаранти-

рует механическую прочность до угловой скорости вращения.

4. Изоляция статорных обмоток выполняется из препараторов слюды и обработана вакуумно-компаундным способом, что обеспечивает долговечную надежную работу.

5. Отдельные части гидрогенераторов по своему весу и габаритам допускают перевозку по железным дорогам.

6. Простота сборки и разборки, а также доступность для наблюдения за коллектором, контактными кольцами, электрическими соединениями и обмотками.

Статор. Корпус статора выполняется стальным, сварным, разъемным на несколько одинак-

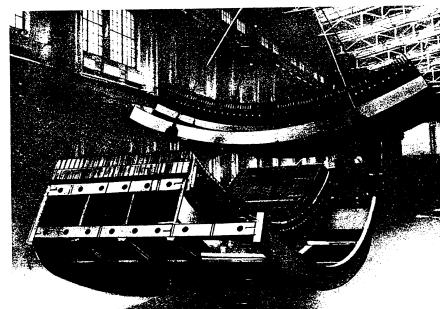


Рис. 3. Части статора гидрогенератора

7

ковых частей для возможности перевозки. Части корпуса (рис. 3) соединяются между собой на месте установки стальными шпильками.

Сердечник статора собирается из штампованных из электротехнической стали с малыми удельными потерями лакированных сегментов. Сердечник по своей длине имеет промежуточные каналы для прохода охлаждающего воздуха. Листы статора крепятся к корпусу на ласточкиных хвостах вертикальных брусьев, приваренных к ребрам корпуса статора.

Обмотка статора двухслойная, катушечная или стержневая в зависимости от мощности и назначения генератора. Для достижения синусоидальной формы кривой напряжения гидрогенераторов применяется дробное число пазов на полюс и фазу, сокращение шага, относительно большое междужелезное пространство, специальная форма башмаков полюсов, скос пазов статора и соединение фаз звездой.

А катушечные обмотки применяются, в основном, в генераторах меньших мощностей и состоят из одинаковых твердых шаблонных катушек, соединенных в группы. Каждая катушка выполняется из нескольких параллельных проводников небольшого сечения с асбестовой изоляцией. Каждый виток изолируется несколькими слоями микаренты и слоем асбестовой ленты. Все витки в зависимости от напряжения, многими слоями микаренты, образуя не-периодическую короткую изоляцию. При наложении изоляции катушки неоднократно подвергаются

вакуумкомпактному процессу, т. е. сушке катушек под вакуумом в специальных котлах и последующей пропитке изолационными лаками под давлением. Старуком применяется катушка из алюминия, покрытого полупроводниковым материалом для получения плавного изменения электрического поля при выходе катушек из пазов, чем предотвращается образование конвекции. Для уменьшения циркуляционных токов параллельные проводники отдельных витков разбиваются на группы, которые транспонсируются перекручиванием витка на 180° в местах выводов катушек и в местах соединения группами. Проводники в группах соединяются вместе в местах соединения отдельных катушек, группы же спиваются вместе только в начале и в конце фазы.

Стержневые обмотки применяются, главным образом, в генераторах большой мощности: 20—30 мвт и выше. Эти обмотки состоят из стержней-полукатушек, сплетенных для уменьшения потерь из отдельных стержней. На стержень большого сечения нанесена изолированная обмотка. Корпусная изоляция стержневых обмоток выполняется подобно катушечной. Отдельные стержни соединяются между собой хомутами и пропиваются, образуя облегающую волновую обмотку. Катушки или стержни закладываются в открытые пазы (рис. 4) и закрепляются клиньями из твердого изолационного материала. От сдвигов, обусловленных динамическими усилиями, стержни прикреплены замыканием, лобовые части обмоток удлиняются диэлектрическими изолационными распорками и крепятся на оставе на остове.

массивными изолированными бандажами стальными колышами.

Ротор. В зависимости от мощности и скорости вращения ротора гидрогенераторов серии СВ имеются различные конструктивные исполнения. В быстроходных гидрогенераторах ротор состоит из остова, сидящего на валу, и обода с полюсами, укрепленного на остове.

Обод ротора состоит из отдельных сегментов, штампованных из листовой стали, собранных в перекор и стянутых многослойными хомутами. Клиновые шайбы, расположенные между сегментами и ободом, создают необходимый натяг и передают крутящий момент. Обод опирается на выступы в нижней части остова. Снизу, частично к остову и к торцовой части обода, примыкает состоящая из сегментов тормозное колесо, по которому производится торможение генератора прижатием ферромагнитных колодок пневматических тормозов.

Остов ротора в быстроходных генераторах представляет собой разборную (для возможности перевозки) конструкцию, состоящую из стальной листов наложенной на вал втулки на шпонке. К втулке с помощью колышевых накладок крепятся сварные синусы двухтаврового сечения. В генераторах меньших мощностей остов ротора выполняется цельносваренным из двух торцовых дисков, связанных радиальными ребрами, приваренным к втулке. В быстроходных гидрогенераторах остов ротора, на котором кре-

пятся полюсы, состоит из наложенного на вал пакета стальных листов, стянутых болтами.

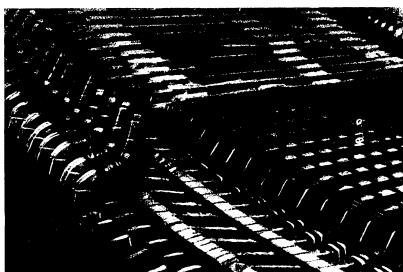
На обод ротора крепятся полюсы с обмоткой возбуждения с помощью Т-образных хвостов, расположенных в выштампованных в ободе пазах.

Полюсы генераторов выполняются штампованными из тонкой листовой стали, стянутыми шпильками и фланцами в торцовых частях.

Обмотка полюсов выполняется из тонкой никелированной, намотанной на ротор. Внешний края полюсов изогнувшись изгибаются из друга асбестовой бумаги, а в торцовых частях — от полюса и обода — толстыми изолационными шайбами. Изоляция катушек от полюсов состоит из многих слоев асбеста и микафолии, которые обернуты сердечники полюсов.

Катушки полюсов находятся в неподвижном сжатом состоянии и не имеют изоляции из асбестовой бумаги. Соединение между катушками выполняется из гибких бронзовых листов, приклепанных и припаянных к виткам катушек; спайка листов между собой производится с помощью хомутиков из красной меди. В быстроходных генераторах, в зависимости от центростоечных усилий и длины ротора, между боковыми частями обмоток возбуждения ставятся стальные распорки, удерживающие витки от смигания при уточненной скорости вращения генератора.

Подвод тока от контактных колец к обмотке возбуждения осуществляется медными шинами,



Rис. 4. Обмотка статора

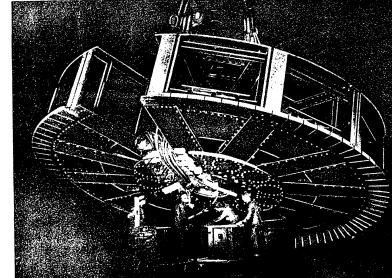


Рис. 5. Остов ротора с ободом

закрепленными изоляционными колодками на остове ротора.

Вал гидрогенератора с фланцем на нижнем конце (рис. 6) изготавливается из цельной стальной заготовки высокой прочности. Качество покрытия проверяется химическим и микроструктурным анализом. Для осмотра поковки изнутри в валу высверливается центральное сквозное отверстие.

Контактные кольца. Стальные контактные кольца насаживаются в горячем виде на стальную или чугунную втулку, покрытую коркой покрытием, предохраняющим ее от защемления на втулке машинистом. Во избежание повреждений и вывертывания манжет сверху покрыт бандажем из крученого шнурка и лаком. Токопровод приединяется к контактным кольцам шпильками, которые плотно запрессовываются конусными винтами в соответствующие гнезда в кольцах.

Крестовины (рис. 7 и 8). Всегда роторы гидрогенераторов спарены и имеют один рабочий статор. В случае необходимости изолировать рабочий статор, спаренный с ним, от рабочего колеса турбины, в такие узлы из-за удаления воды из полости колеса турбины передается через подшипник на опорную или несущую крестовину либо на крышку турбины.

В гидрогенераторах подвесного исполнения несущая крестовина опирается на корпус статора и называется в этом случае верхней несущей крестовиной. В гидрогенераторах зонтичного исполнения несущая крестовина, которая располагается в случае необходимости, расположена на фундаменте. Эта крестовина опирается непосредственно на фундамент и называется нижней несущей крестовиной.

Конструкция крестовины обуславливается величиной вертикального угла, пролета, перекрываемого крестовиной, и условиями ее перевозки по железным дорогам.

При больших пролетах и усилиях опорные крестовины мощных гидрогенераторов выполняются лучевого типа с отъемными лапами. В очень крупных гидрогенераторах центральные части этих крестовин являются самыми большими и сложными по конструкции деталями гидрогенератора. Для их перевозки применяются специальные транспортеры.

В гидрогенераторах средней мощности крестовины выполняются цельными, мостового типа, состоящими из двух параллельных блоков таврового сечения, связанных поперечными стенками и днищем, образующими центральную часть.

Центральные части нижних несущих крестовин гидрогенераторов зонтичного типа и верхних мостовых крестовин гидрогенераторов подвесного типа служат также масляными ваннами подшипников и направляющими подшипников.

Нижние крестовины гидрогенераторов подвесного типа имеют более легкую конструкцию, чем верхние. Они служат для установки нижнего направляющего подшипника и тормозов гидрогенератора. В случаях гидрогенераторах для возможности перевозки эти крестовины выполняются также разъемными.

Верхние крестовины гидрогенераторов зонтичного типа служат опорой для станции возбудителя подводаудителя, а также несут на себе верхнее перекрытие гидрогенератора. Эти крестовины выполняются разъемными — мостового

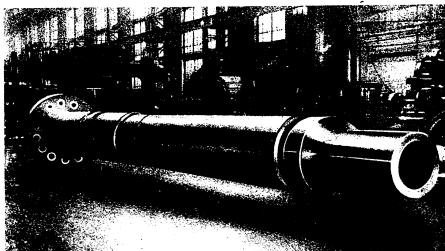


Рис. 6. Вал гидрогенератора

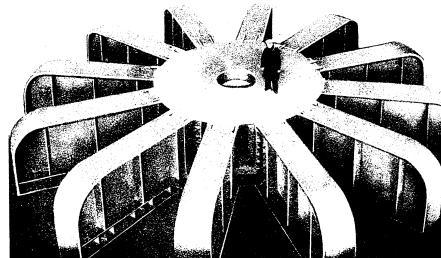


Рис. 7. Верхняя крестовина подвесного генератора

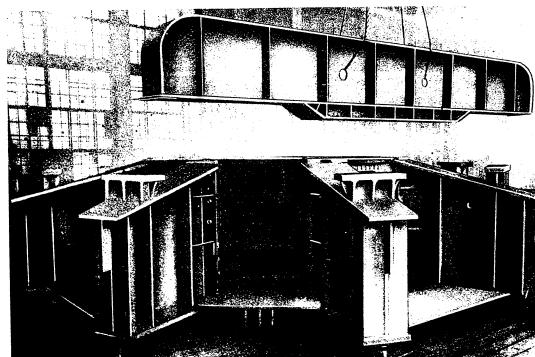


Рис. 8. Балка верхней крестовины и нижняя крестовина зонтичного гидрогенератора



или лучевого типа. Верхние крестовины крепятся болтами к верхним плоскостям корпуса статора. Ниже крестовина крепится на фундаментные болты, укрепленные на фундаменте.

Подшипники (рис. 9, 10). Вертикальные усилия, действующие на вал гидрогенератора, воспринимаются подшипником. Конструкция подшипника обеспечивает надежную смазку и охлаждение трещихих поверхностей и малый коэффициент трения. Вращающийся диск подшипника опирается на слой баббита на поверхности трения. Конструкция подшипника позволяет легко выравнивать нагрузку, приходящуюся на отдельные сегменты. Смазка и охлаждение

трещихих поверхностей производится маслом, циркулирующим внутри масляной ванны насосным действием вращающегося диска подшипника. В системе смазки отсутствуют какие-либо постоянно действующие масляные насосы и трубопроводы, что делает работу подшипника вполне надежной.

Охлаждение масла производится трубчатыми маслоохладителями из латунных трубок, через которые проходит охлаждаящая вода волнистой наружной оболочки.

Направляющие подшипники. Радиальные усилия, возникающие при работе гидрогенератора, воспринимаются направляющими подшипниками.

Гидрогенераторы подвесного типа снабжены двумя направляющими подшипниками, расположенным в верхней части машины.

Направляющие подшипники состоят из нескольких самостанавливающихся сегментов со слоем баббита на поверхности трения. Зазор в подшипнике легко регулируется опорными болтами, на которые опираются отдельные сегменты.

Сегменты частично погружены в масло, что обеспечивает им смазку по всей поверхности.

В ваннах нижних направляющих подшипников гидрогенераторов подвесного типа, также как и в ваннах подшипников, устанавливаются трубчатые маслоохладители.

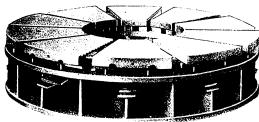


Рис. 9. Подшипник

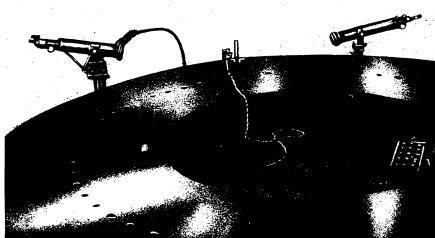


Рис. 10. Зеркало подшипника на нагрузку 2000 т. Контроль поверхности оптическим методом

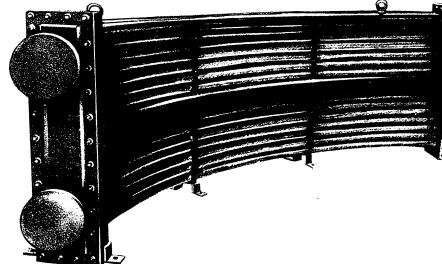


Рис. 11. Маслоохладитель

Тормозная система. Тормозы устанавливаются на нижней крестовине. Воздушный тормоз состоит из стального цилиндра с поршнем, на котором укреплена колодка со сменной фрикционной подушкой и ферроэластиком, которая при торможении прижимается к тормозному диску ротора. Воздушный тормоз подается через отверстия в нижней части цилиндра.

При торможении колодка вместе с поршнем возвращается в нижнее положение пружиной. Тормозы служат также домкратами, с помощью которых приподымается ротор для возможности разборки подшипника. В этом случае в цилиндре тормозов подается масло под давлением около 100 atm. Масло посредством циалинных насосов, входящих в комплект поставки, подается в цилиндр в момент постановки. После постановки ротора масляным давлением поршни тормозов домкратов фиксируются в поднятом положении запорными колышами, при этом маслоное давление может быть снято.

В комплект тормозной системы гидрогенератора входит трубопровод высокого давления с арматурой, кран машиниста для впуска и выпуска воздуха, трехходовой кран для переключения системы торможения с воздушной линии станции на масляный насос, манометр низкого и высокого давления.

Система вентиляции (рис. 12). Как

правило, крупные гидрогенераторы имеют замкнутую систему вентиляции, т. е. внутреннее пространство генератора закрыто и не сообщается с внешним воздухом. При такой системе

генератор не попадает пыль, которая при громадных объемах воздуха, прогоняемого через генератор, постепенно заполнила бы все вентиляционные каналы статора. При замкнутой системе вентиляции вентиляторы, расположенные вокруг статора, охлаждаются из генераторной шахты, протягиваются через активную часть генератора, охлаждая обмотки и активную сталь, и выходят через окна в корпусе. Нагретый в генераторе воздух охлаждается в воздухоохладителях, расположенных в кольцевом канале вокруг статора. Охлажденный между трубками воздухоохладителей воздух поступает в подгенераторную шахту. В гидрогенераторах с более активной длиной воздух подается к ротору не только снизу из шахты, но и сверху, для чего генератор снабжается вентиляционным кожухом.

Для обогрева машинного зала в холодное время года нагретый в генераторе воздух может выпускаться в машинный зал, минуя охладители. В этом случае должно быть обеспечено поступление горячего воздуха в вентиляционную систему генератора.

Для усиления вентиляционного действия ротора с обеих сторон обода, против между полюсами, крепятся вентиляционные ковшеобразные крылья, обдувающие лобовые части обмотки статора и прогоняющие воздух в пространство между полюсами.

Воздухоохладители (рис. 13). Воздухоохладители состоят из нескольких рядов

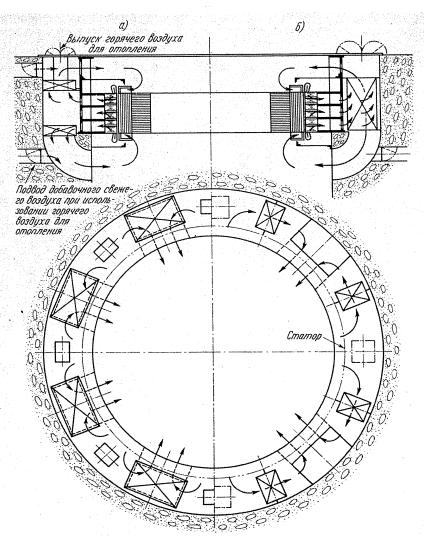


Рис. 12. Схема вентиляции гидроагрегата при замкнутом цикле:
а — двухстороннее расположение охладителей — горизонтальное;
б — различное расположение охладителей — вертикальное

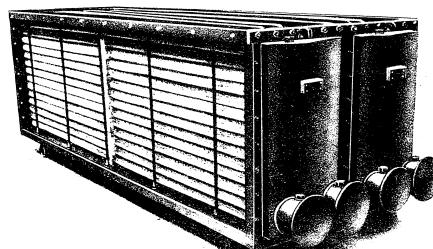


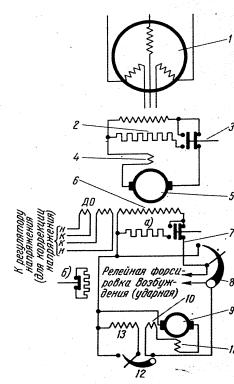
Рис. 13. Воздухоохладитель

латунных трубок, завальцованных своим концами в трубы доски. Вода к трубкам подводится через полые крышки, прикрепленные болтами к трубы доскам. Благодаря наличию в крышках перегородок трубы охладителя разбиты на несколько групп, через которые вода проходит последовательно в нескольких ходах. Для увеличения теплопередачи между трубок, омываемой воздухом, на трубах нанесена спираль из тонкой медной проволоки. Эта спираль скреплена с трубкой и составляет с ней одно целое, что гарантирует хорошую теплопередачу.

Противопожарное устройство — водяное и выполнено в виде двух колыцевых труб достаточного сечения с многочисленными радиальными отверстиями, расположенным против лобовых частей обмотки статора. Питающая труба

Рис. 14. Схема возбуждения гидрогенератора:

1 — генератор; 2 — сопротивление гашения поля; 3 — автомат гашения поля генератора; 4 — обмотка добавочного поля генератора; 5 — генераторный щиток; 6 — главный полюс; 7 — гашение поля возбудителя; а — для гидрогенератора большой мощности; б — для гидрогенератора малой мощности; 8 — шунтовой регулятор; 9 — вспомогательный полюс; 10 — компаундная обмотка; 11 — обмотка добавочных полюсов; 12 — шунт



выведена на корпус генератора и присоединяется гибким шлангом к пожарному трубопроводу станции.

Возбудители. Главный и вспомогательный возбудители представляют собой многополосные генераторы постоянного тока с добавочными полосами.

Главный возбудитель имеет независимую обмотку возбуждения, питаемую подвозбудителем. Кроме этого у него имеется обмотка для низких полосок, имеется еще дополнительная обмотка регулирования напряжения генератора с помощью регулятора напряжения или компаундирующего устройства. Для поддержания синхронной работы генератора при коротких замыканиях в сети с помощью усиленной возбуждения генератора возбудитель допускает кратковременную работу при двойном против номинального напряжения.

Возбудитель снабженется дистанционно-управляемым ресостатом в цепи его возбуждения.

Вспомогательный возбудитель (подвозбудитель) представляет собой генератор постоянного тока с шунтовым возбуждением с небольшой

сериесной обмоткой для компенсации омического падения напряжения в последовательной цепи подвозбудителя. Мощность подвозбудителя достаточна для возбуждения возбудителя до двойного номинального напряжения последнего (при увеличении возбуждения генератора).

Вентиляция возбудителей осуществляется по разомкнутому циклу окружающим воздухом. Центробежные вентиляторы, соединенные с коллекторами, доступны для наблюдения и ухода.

Регуляторный генератор с постоянными магнитами из специального сплава (рис. 15 и 16) с высокими магнитными свойствами для питания двигателя маятника регулятора турбины имеет обмотку статора, каждая фаза которой

состоит из нескольких ветвей. Концы ветвей выведены наружу для возложения резистивных параллельных сопротивлений путем соединения различными способами этих ветвей. Ротор генератора вращается в собственных шариковых подшипниках. Регуляторный генератор устанавливается на верху агрегата и соединяется с валом генератора гибким соединением.

Возбудитель снабженется дистанционно-управляемым ресостатом в цепи его возбуждения.

Вспомогательный возбудитель (подвозбудитель)

представляет собой генератор постоянного тока с шунтовым возбуждением с небольшой

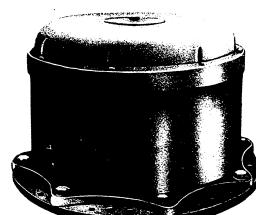


Рис. 15. Регуляторный генератор

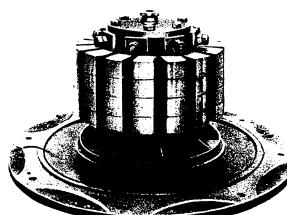


Рис. 16. Ротор регуляторного генератора

Таблица 2
РЕГУЛЯТОРНЫЕ ГЕНЕРАТОРЫ

Номинальная мощность, ква	Номинальная мощность, кват	Cos φ	Номинальное напряжение, в	Номинальная скорость вращения, об/мин	Использование гидрогенератора
103500	83000	0,8	13800	83,3	подвесной
77500	62000	0,8	13800	88,2	подвесной
68750	55000	0,8	13800	62,5	зонтничный
50000	40000	0,8	15750	68,2	зонтничный
50000	40000	0,8	10500	88,2	зонтничный
41000	37500	0,85	10500	187,5	подвесной
33000	23000	0,7	10500	375	подвесной
30000	24000	0,8	10500	75	подвесной
30000	24000	0,8	10500	100	зонтничный
30000	25500	0,85	10500	187,5	подвесной
26300	21000	0,8	10500	125	зонтничный
25000	20000	0,8	10500	150	подвесной
25000	15000	0,6	10500	187,5	подвесной
22500	16900	0,75	10500	107	зонтничный
18700	15000	0,8	10500	187,5	подвесной
18000	14400	0,8	10500	100	зонтничный
16500	11500	0,7	10500	500	подвесной
15600	12500	0,8	6300	150	подвесной
15000	12000	0,8	6600	167	подвесной
15000	10500	0,7	6600	300	подвесной
10000	8000	0,8	6600	250	подвесной

**КОМПЛЕКТНОСТЬ ПОСТАВКИ ЗАПАСНЫХ ЧАСТЕЙ
К ГИДРОГЕНЕРАТОРУ**

Гидрогенератор серии СВ поставляется komplektno с запасными частями к генератору и возбудителю.

Таблица 3

ЗАПАСНЫЕ ЧАСТИ К ГИДРОГЕНЕРАТОРУ

Наименование запасных частей	Единица измерения	При числе однотипных гидрогенераторов				
		1	2	3	4 и более	
Катушка обмотки ротора прямая	шт.	1	1	2	2	
То же левая	*	1	1	2	2	
Щеткодержатель	компл.	$\frac{1}{4}$	$\frac{1}{4}$	$\frac{1}{2}$	$\frac{1}{2}$	
Щетки	*	$\frac{1}{2}$	1	$\frac{1}{2}$	2	
Сегмент подпятика	*	1	1	2	2	
Вкладыш верхнего направляющего подшипника	*	1	1	1	1	
Вкладыш нижнего направляющего подшипника (в случае необходимости замены винтиками верхнего и нижнего подшипников)	*	1	1	1	1	
Колодка тормозная фрикционная	*	1	1	1	1	

Число катушек обмотки статора поставляется в следующем количестве: при одном гидрогенераторе — в количестве, равном числу катушек в одном шаге обмотки;

при двух однотипных гидрогенераторах —

числу катушек в двух шагах обмотки;

при трех и более однотипных гидрогенераторах — в количестве, равном числу катушек в трех шагах обмотки;

Число секций якоря поставляется в следующем количестве: при одном возбудителе — в количестве, равном числу секций в одном шаге обмотки;

при двух однотипных возбудителях — числу секций в двух шагах обмотки;

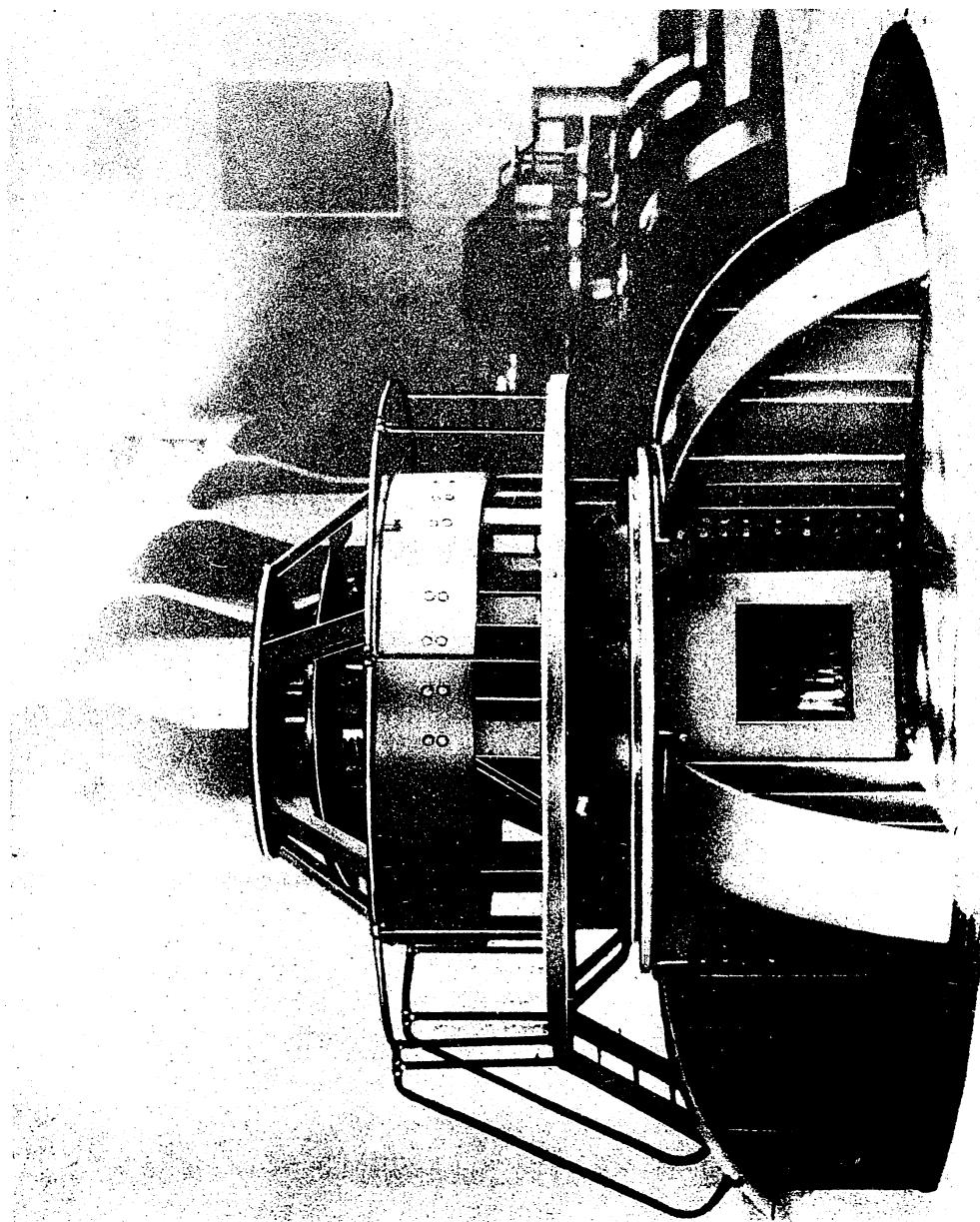
при трех и более однотипных возбудителях —

числу секций в трех шагах обмотки.

Таблица 4

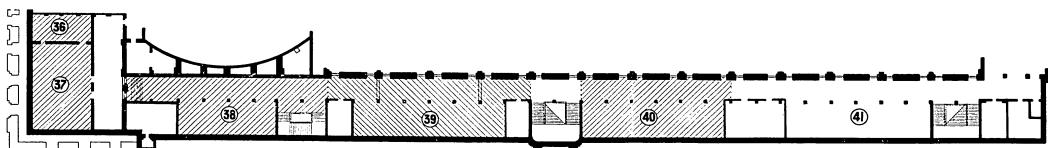
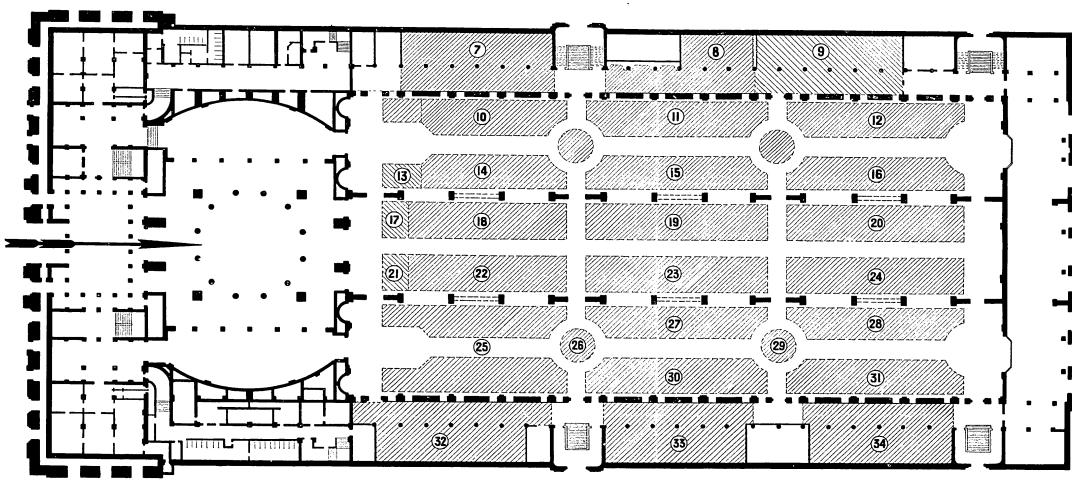
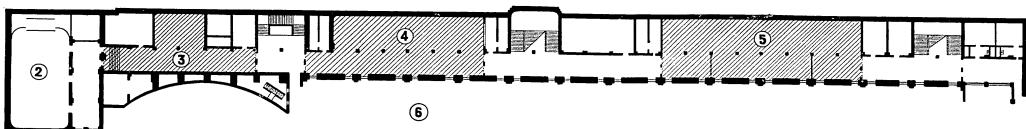
Наименование запасных частей	Единица измерения	Число однотипных возбудителей				
		1	2	3	4 и более	
Катушка главного полюса	шт.	1	1	2	2	
Щеткодержатель	компл.	$\frac{1}{4}$	$\frac{1}{4}$	$\frac{1}{2}$	$\frac{1}{2}$	
Щетки	*	$\frac{1}{2}$	1	$\frac{1}{2}$	2	





Издано в Советском Союзе

1. UNTERBRINGUNGSSCHEMA FÜR DIE AUSSTELLUNGSGEGENÄNDE DER SOWJETAUSSTELLUNG IN LEIPZIG 1953



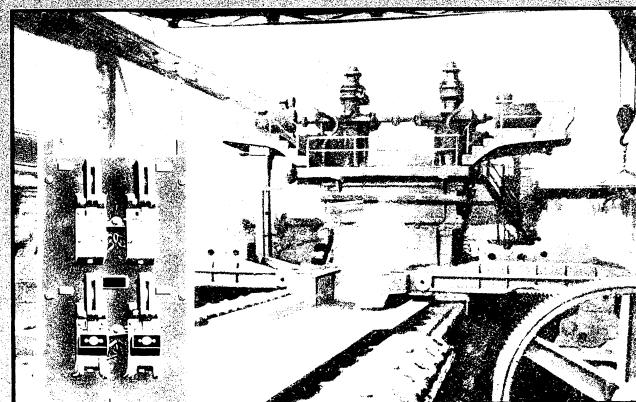
- 2. Filmvorführungssaal
- 3. Film- und Rundfunkgeräte, Teppiche
- 4. Pelze und Rauchwaren
- 5. Textilien und fertige Kleidung
- 6. Linkes Halbgeschöß
- 7. Optische Geräte, Foto-Filmgeräte
- 8. Chemiewaren
- 9. Medizinische Ausstattung, Medizinische Instrumente, Arzneien
- 10. Elektrische Rechen- und Registratormaschinen, Kühlanlagen, polygraphische Maschinen
- 11. Kompressoren und Pumpen
- 12. Erdölaustrüstung
- 13. Modelle
- 14. Elektro-Ausrüstung und elektrische Meßgeräte
- 15. Bergwerksausrüstung
- 16. Textilausrüstung
- 17. Maß- und Schneidewerkzeuge
- 18. Werkbanken
- 19. Werkbanken
- 20. Werkbanken
- 21. Schneide- und Maßwerkzeuge
- 22. Werkbanken
- 23. Werkbanken
- 24. Werkbanken
- 25. Kraftwagen
- 26. Stuhl
- 27. Traktoren und Landwirtschaftsmaschinen
- 28. Landwirtschaftsmaschinen
- 29. Getreide
- 30. Traktoren und Landwirtschaftsmaschinen
- 31. Landwirtschaftsmaschinen
- 32. Sportartikel, Krafräder und Fahrräder
- 33. Holz
- 34. Mäbel und Musikinstrumente
- 35. Rechtes Halbgeschöß
- 36. Bücherei
- 37. Schöne und politische Literatur
- 38. Schöne, wissenschaftliche und technische Literatur
- 39. Porzellan, Kristallglas, Kunstgewerbezeugnisse
- 40. Lebensmittel
- 41. Restaurant

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОИМПОРТ“

АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО

STAT

STAT



СТАНЦИИ
УПРАВЛЕНИЯ

ПРОКАТНЫХ СТАНОВ

3675

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ЭЛЕКТРОПРИВОДАМИ ВСПОМОГАТЕЛЬНЫХ МЕХАНИЗМОВ ПРОКАТНЫХ СТАНОВ

ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА

В настоящем выпуске описаны станции, предназначенные для управления электроприводами вспомогательных механизмов прокатных станов. Заказы на станции управления для электроприводов вспомогательных механизмов прокатных станов, не включенные в настоящий

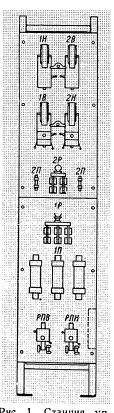


Рис. 1. Станция управления типа П6401-352. Вид спереди.

каталог, принимаются только после предварительного согласования и подтверждения завода. Общий вид спереди одной из станций управления приведен на рис. 1.

Станции типа П6401-352 и станции серии П6412 предназначены для управления электроприводами одиночных рольгангов. Станции

предназначены для управления электроприводами стана многостороннего волочения с комплектом барабанов до восьми. Станции П6409 служат для управления регулируемыми машинами постоянного тока (см. часть III), а станции П6410 — для управления электродвигателями переменного тока (см. часть IV).

Часть I

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ТИПА П6401-352 ДЛЯ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕЙ РОЛЬГАНГОВ

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Станции типа П6401-352 предназначены для управления реверсивными асинхронными электродвигателями с короткозамкнутым ротором. Каждая станция может служить как для одного электродвигателя, так и для группы электродвигателей общим управлением.

Допустимая частота вспаривания до 1500 в час. Питание цепей управления от независимого источника постоянного тока.

Основная область применения — рольганги с одиночным, по большей части регулируемым приводом. Питание электродвигателей — от синхронного генератора преобразователя частоты (см. часть II).

Элементная схема управления дана на рис. 2. Размещение кабельных наконечников на задней стороне панели и зажимная рейка показаны на рис. 3.

ОСНОВНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Номинальный ток — 160 а при 40% ПВ. Номинальное напряжение главной цепи — до 500 в переменного тока, цепи управления — 220 в постоянного тока.

Габариты панели: высота — 2 300 мм, ширина — 450 мм.

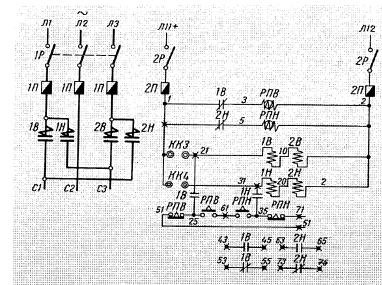


Рис. 2. Станция управления типа П6401-352. Элементная схема управления

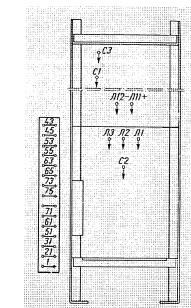


Рис. 3. Станция управления типа П6401-352. Размещение на задней стороне кабельных наконечников и зажимная рейка

Управление (пуск, реверс, остановка) производится дистанционно импульсами, подаваемыми от установленного винта станции управления (см. схему на рис. 2).

Предусмотрена возможность связи от одного комико-контроллера обширных импульсов на несколько станций и управляемых ими электродвигателей. Пуск и реверс электродвигателей, управляемых отдельными панелями, происходят последовательно с автоматическими выдержками времени; остановка же двигателей происходит одновременно.

Посредством контактов промежуточных реле (РПВ и РПН) можно осуществить блокировку панели П6401-352, управляемой синхронным генератором преобразователя частоты. Можно также осуществить форсированное с выдержкой времени поля генератора при пуске и реверсе электродвигателей (см. часть II).

Питание цепей управления станций П6401-352 нормально предусматривается через станцию П6412.

Задача главной цепи и цепи управления

осуществляется отдельно посредством плавких предохранителей.

Индивидуальная нулевая защита на каждой

панели П6401-352 в отдельности не преду-

смотрена. При питании цепей управления этих станций через станцию серии П6412 (см. часть II) имеет место групповая нулевая защита при исчезновении напряжения в общей цепи управления. Нулевая защита осуществляется нулем реле на станции серии П6412.

Перечень аппаратов станций с указанием их назначения дан в табл. I.

Таблица I

АППАРАТЫ СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ТИПА П6401-352

Условное обозначение аппарата	Тип аппаратов	Наименование и назначение аппаратов
1 В, 2 В	КП 503	Контакторы "вперед" для включения электродвигателя на прямой ход.
1 Н, 2 Н	КП 503	Контакторы "назад" для включения электродвигателя на обратный ход.
РПВ, РНП	РЭ 185/1-А	Реле программирующее для передачи импульсов из внешней сети с выдержкой времени при пуске: реле РПВ — "вперед", реле РНП — "назад". Заводская установка реле — 1,5 сек., которая может регулироваться в пределах от 1 до 3 секунд.
1Р	РО-За на 200 а	Рубильник главной цепи, которым можно пользоваться только как разъединителем.
2Р	РО-За на 100 а	Двоичный рубильник.
1П	3 шт. ПР-1 на 350 а, 550 а, плавкие вставки на 260 а	Предохранители плавкие для защиты главной цепи. По указанию в заказе плавкие вставки могут быть установлены на другой nominalnyj tok от 200 до 350 а.
2П	2 шт. ПР-1 на 15 а, 250 а, плавкие вставки на 6 а	Предохранители плавкие для защиты цепи управления.

Пример формулирования заказа. Станция типа П6401-352 для управления реверсивным асинхронным электродвигателем с короткозамкнутым ротором.

Номинальный ток — 160 а при 40% ПВ.
Номинальное напряжение главной цепи до 500 в переменного тока, цепи управления — 220 в постоянного тока.

Часть II

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИИ П6412 ДЛЯ ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЕЙ ЧАСТОТЫ ЭЛЕКТРОПРИВОДА РОЛЬГАНГОВ

Станции серии П6412 предназначены для управления синхронным генератором преобразователя частоты, для его защиты и для переключения питания потребителей с преобразователя на общую заводскую сеть переменного тока и обратно.

В большинстве случаев применяется синхронный генератор переменной регулируемой частоты; он приводится во вращение от регулируемого электродвигателя постоянного

тока. Применяются также преобразователи с постоянной частотой, — обычно значительно ниже 50 гц. Станции серии П6412 предназначены для питания асинхронных электродвигателей с короткозамкнутым ротором одиночного привода рольгангов — регулируемых или нерегулируемых.

Перечень типов станций серии П6412 с указанием их основных технических данных приведен в табл. 2.

ТАБЛИЦА 2 ПЕРЕЧЕНЬ ТИПОВ СТАНЦИЙ УПРАВЛЕНИЯ И ИХ ОСНОВНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Тип	Номинальный ток, а		Номинальное напряжение, в		Размеры, мм	
	Статора	Возбужде- ния	Главной цепи	Цепи уп- равления	Высота	Ширина
П6412-351	150	150	до 500	110	2300	600
П6412-352	150	150	до 500	220	2300	600
П6412-451	300	150	до 500	110	2300	600
П6412-452	300	150	до 500	220	2300	600
П6412-551	600	150	до 500	110	2300	600
П6412-552	600	150	до 500	220	2300	600
П6412-651	1200	150	до 500	110	2300	700
П6412-652	1200	150	до 500	220	2300	700

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Питание цепи управления — постоянным током из цепи с целью возбуждения генератора и разъемами.

Аппараты станции предусмотрены также для питания цепей управления станций рабочих электродвигателей, питавшихся от преобразователя частоты (см. часть 1).

На панели имеется переключатель главной цепи для переключения питания рабочих электродвигателей: либо от синхронного генератора, либо от общей заводской сети переменного тока (см. схему на рис. 4).

При снятии с панели:

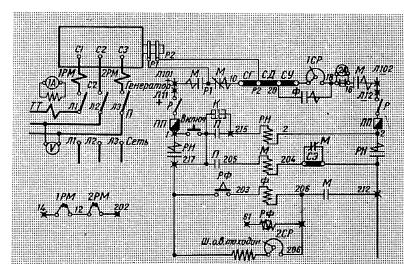
1) При разделенном питании цепей возбуждения и управления снимаются перемычки между зажимами на рейке $L101+$ и $L11+$ и между зажимами $L102-$ и $L12-$.

2) Блокконтакты переключателя P закрыты: 217 — 205 в положении "генератор", 211 — 215 в положении "сеть".

3) K — блокконтакт какого-либо из контакторов станции управления приводным двигателем преобразовательного агрегата.

4) Зажим 61 соединяется с одноименным зажимом панели (П6401-352).

5) Контакты реле $1PM$ и $2PM$ соединяются через зажимы 202 на рейке со станцией управления приводным двигателем преобразователя частоты (для его отключения при срабатывании этих реле).



Включение возбуждения возможно только при установке переключателя главной цепи в положение "генератор", т. е. на питание рабочих электродвигателей от генератора преобразователя частоты и только в том случае, когда работает приводной электродвигатель преобразователя частоты.

Предусмотрена возможность форсирования поля возбуждения генератора при ручных и речевых панельных от него рабочих электродвигателях, во избежание посадки напряжения генератора при пусковых пиковых нагрузках. Элементы панели управления этиими электродвигателями воздействуют на включение контактора форсирования, перемыкающего часть сопротивления в цепи управления.

На панели предусмотрено место для установки трех измерительных приборов и двух приводов регуляторов возбуждения: синхронного генератора и таходинамо, которые заво-

дом не устанавливаются и не поставляются. Сопротивление в цепи возбуждения, шунты и трансформаторы тока также не входят в поставку завода.

Задача главной цепи производится максимальными токовыми реле мгновенного действия с катушками в двух фазах статора, отключающимися приводной. Электродвигатель преобразователя частоты имеет контакт замыкания в главной цепи генератора. При этом, благодаря блокировке со стационарной управлению приводным электродвигателем, также отключаются цепи возбуждения и цепи управления.

Нулевая защита отключает цепь возбуждения генератора при исчезновении напряжения в цепи управления, предохраняя установку от повторного автоматического включения возбуждения генератора и питаемых от него рабочих электродвигателей при восстановлении исчезнувшего напряжения и после действия какойлибо защиты.

Предусмотрена защита обмотки возбуждения генератора от перенапряжения при ее отключении посредством замыкания обмотки через нормально-закрытый контакт контактора возбуждения M на установленное мне панели сопротивление генерации.

Защита цепи управления производится плавкими предохранителями.

Перечень аппаратов станицы с указанием их назначения приведен в табл. 3.

Размещение кабельных наконечников для внешних присоединений и зажимная рейка даны на рис. 5 и 5а.

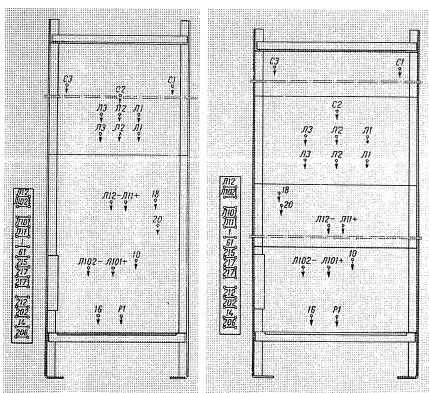


Рис. 5. Станция управления типа П6412-35, П6412-45 и П6412-55. Размещение на задней стороне кабельных наконечников для внешних присоединений. Зажимная рейка

Рис. 5а. Станция управления типа П6412-65. Размещение на задней стороне кабельных наконечников для внешних присоединений. Зажимная рейка

Таблица 3
ПЕРЕЧЕНЬ АППАРАТОВ, УСТАНОВЛЕННЫХ НА СТАЦИИ УПРАВЛЕНИЯ

Условные обозначения аппаратов	Типы аппаратов	Наименование и назначение аппаратов
М	КТ 223	Контактор для включения возбуждения генератора и для замыкания бобинки возбуждения и сопротивления гашения СГ при отключении приводной.
Ф	КП 503	Контактор форсирования поля возбуждения генератора, который выключается на некоторый промежуток времени под контролем реле РФ и перемыкается при этом часть сопротивления в цепи возбуждения — СГ и СР.
РН	КИ 11/20	Контактор нулевой для отключения цепи возбуждения цепи управления при исчезновении напряжения в цепи управления или при отключении приводного электродвигателя, а также для предотвращения повторного самовозбуждения.
РФ	РЭ101/2-А	Реле форсирования поля генератора, воспринимающее внешние импульсы от станции управления рабочими электродвигателями и выключающее на заданную величину время — 0,25 сек., основанное уже на задержке времени — спускается промежуточные реле стационарных управлений рабочими электродвигателями (реле РП и РН панели П6401-352—см. часть 1).
1 РМ 2 РМ	РЭ2111/01В	Реле максимальное для отключения приводного двигателя преобразователя при перегрузке или при коротком замыкании в главной цепи генератора — выдается импульсы на цепь управления стационарных управлений рабочими электродвигателями.
П	Трехполюсный *	Переключатель для переключения рабочих электродвигателей либо на генератор преобразователя частоты, либо на общую зажимную сеть. Переключатель имеет для нормально открытых блок контакта, соответствующие переключения в цепи управления. Выключатель переключателя под нагрузкой не допускается.
Р	РО-За на 100 а двухполюсный	Рубильник цепи управления.
ПП	2 шт. ПР-1 на 60 а, 250 в. Планки вставки на 25 а	Предохранители плавкие для защиты цепи управления.
«Включ.» СЭ	КУ 1500 2 шт. НС 457/IV	Кнопка включения возбуждения генератора. Сопротивление экономическое к катушке контактора M .

* Тип и номинальный ток переключателя преобразователя при перегрузке или при коротком замыкании в главной цепи генератора — выдается импульсы на цепь управления стационарных управлений рабочими электродвигателями.

Предохранители плавкие для защиты цепи управления.

Кнопка включения возбуждения генератора. Сопротивление экономическое к катушке контактора M .

ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

В заказе следует указать:

Наименование и тип станицы управления.

Номинальные токи статора и возбуждения.

Номинальное напряжение главной цепи (до 500 в) и цепи управления.

Пример формулирования заказа: Станица типа П6412-452 для управления синхронным

номинальный ток статора — 230 а.

номинальный ток возбуждения — 90 а.

номинальное напряжение главной цепи — до 500 в переменного тока.

номинальное напряжение цепи управления — 220 в постоянного тока.

генератором преобразования частоты.

Часть III

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ТИПА П6409-421 ДЛЯ ЭЛЕКТРОПРИВОДОВ ПОСТОЯННОГО ТОКА СТАНА МНОГОКРАТНОГО ВОЛОЧЕНИЯ

ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА

Станции типа П6409-421 предназначены для управления электрическими машинами постоянного тока приводов стана многократного волочения, имеющими до восьми барабанов: регулируемым генератором, восьмью питаемыми от него рабочими электродвигателями барабанов, демпферной машиной и электромагнитом крана.

ОСНОВНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Номинальные токи цепей: генератора — до 200 а; каждого из электродвигателей барабанов до 40 а (суммарный эффективный ток не должен превышать 200 а); возбуждения генератора — до 2 а; возбуждения каждого из электродвигателей барабанов — до 1,5 а; катушки электромагнита крана — до 2 а.

Номинальное напряжение (для всех цепей) — 220 в постоянного тока.
Габариты панели: высота — 2300 мм, ширина — 550 мм.

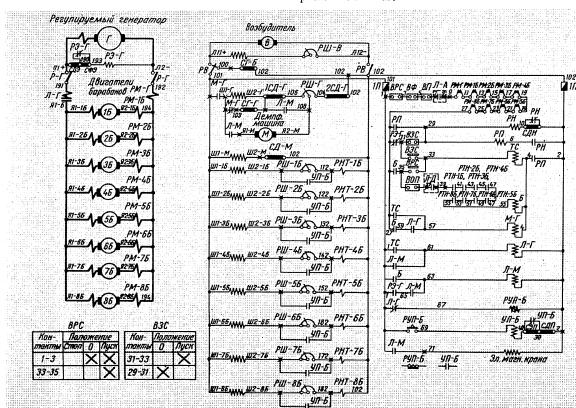


Рис. 6. Станция управления типа П6409-421. Элементная схема управления

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Пуск электродвигателей барабанов производится дистанционно включением главной цепи питания генератора и его возбуждения по импульсам от командных аппаратов, которые устанавливаются вне панели управления (см. рис. 6).

Предусмотрены два вида пуска:

а) Пуск на заправочную скорость (по импульсу только командо-аппарату ВРС) — для кратковременного толчка стана с пониженной скоростью и с автоматической остановкой, как только напряжение в главной цепи поднимется до 50 в.

б) Пуск на рабочую скорость (по импульсам командо-аппаратов и ВРС и ВЗС) — для нормальной работы стана с заданной скоростью с остановкой командо-аппаратом ВРС.

Демпферная машина и электромагнитный кран включаются автоматически только при пуске на рабочую скорость.

Пуск на заправочную и на рабочую скорость возможен только при рабочем состоянии преобразовательного агрегата регулируемого генератора, при нормальном напряжении цепи возбуждения и цепи управления и при условии, что ток с генератора не превышает 30 а.

Для пуска на рабочую скорость, кроме того, предусмотрена блокировка, запрещающая пуск при неработающем электродвигателе воздушного дутя.

Регулирование скорости электродвигателей барабанов производится как в якоре, изменением напряжения регулируемого генератора, так и в шунте.

Пуск электродвигателей барабанов производится при полном токе в их шунтовых обмотках возбуждения с помощью автоматических введенных фазами приемо-сопротивлений, заданных шунтовыми регуляторами.

На станции управления монтируются только те из изображенных на схеме рис. 6 аппаратов, которые перечислены в табл. 4.

Задача главной цепи генератора и защиты главных цепей каждого из электродвигателей барабанов осуществляется максимальными токовыми реле мгновенного действия.

Задача от разюса электродвигателей барабанов при отсутствии тока в цепи возбуждения каждого из них (при „обрыве поля“) осуществляется нулевыми токовыми электромагнитными реле.

Предусмотрена нулевая и минимальная защита посредством электромагнитного реле напряжения, отключающей генератор и электродвигатели барабанов при исчезновении напряжения в цепи управления или при снижении напряжения возбудителя (питающего цепи

возбуждения и управления) и предохраняющая конторный пуск электродвигателей до снижения напряжения генератора ниже 30 в.

Для защиты цепи управления предусмотрены плавкие предохранители.

Предусмотрены блокировки, препятствующие подключению электродвигателей барабанов к генератору и исключению возбуждения генератора при отключении приводом электродвигателя преобразовательного агрегата при пуске как на заправочную, так и на

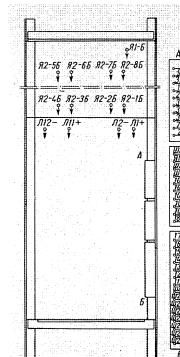


Рис. 7. Станция управления типа П6409-421. Размещение на задней стороне панели наклонной для внешних присоединений. Защитные рейки

Продолжение

ТАБЛИЦА 4
ПЕРЕЧЕНЬ АППАРАТОВ СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ТИПА П6409-421

Условное обозначение аппаратов	Тип аппаратов	Наименование и назначение аппаратов
Л-Г	КП104	Контактор линейный для подключения общей главной цепи электродвигателей барабанов к генератору Г.
М-Г	КП11	Контактор для включения возбуждения генератора Г и замыкания обмотки возбуждения на сопротивление гашения СГ-Г при отключении.
Л-М	КП21	Контактор линейный для включения демпферной машины М или усиления до заданной величины поля генератора Г при пуске электродвигателей барабанов на рабочую скорость.
УП-Б	КТ9002/90-ЕМ	Контактор управления полем электродвигателей барабанов Б, который перед пуском их включен, передымая шунтовые регуляторы, а также отключает пол контролем реле РУП-Б с выдержкой времени, выше заданной, сопротивление в цепь обмотки возбуждения каждого из этих электродвигателей.
ТС	КП11	Контактор "точка стана", который при пуске на заправочную скорость передает импульсы от внешнего командо-аппарата на включение контакторов М-Г и Л-Г.
Б	КП11	Контактор блокировочный, который при пуске на рабочую скорость передает импульсы от внешних коммандо-аппаратов на включение непосредственно контактора Л-М и в комбинации с другими элементами схемы—контакторов Л-Г и М-Г.
РЭ-Г	РЭ189-1-Б	Реле электромагнитной силы генератора Г для подачи автоматического импульса на отключение генератора Г и электродвигателей Б, когда при пуске на заправочную скорость напряжение в цепи Б, а также запрет повторного пуска до тех пор, пока напряжение не снизится до 50 %. Для осуществления заданных установок реле его катушка взята на 110 в и питается с сопротивлением СДЗ и СФЭ.
РМ-Г	РЭ72-М	Реле максимальное генератора Г для мгновенного его отключения при перегрузке или при коротком замыкании в общей главной цепи. Реле может настраиваться на ток срабатывания в пределах от 100 до 350 % номинального тока катушки, которая нормально ставится на 400 а, но по особому указанию в заказе может быть поставлена на меньшие номинальные токи.

Условное обозначение аппаратов	Тип аппаратов	Наименование и назначение аппаратов
РУП-Б	РЭ185-1-А	Реле максимальное для мгновенного отключения генератора Г при перегрузке в цепи якоря каждого из электродвигателей. Реле могут настраиваться на ток срабатывания в пределах от 100 до 350 % номинального тока катушки, которая нормально ставится на 400 а, но по особому указанию в заказе могут быть поставлены на меньшие номинальные токи.
РНТ-1Б, РНТ-2Б, РНТ-3Б, РНТ-4Б, РНТ-5Б, РНТ-6Б, РНТ-7Б, РНТ-8Б	РЭ101/1-А	Реле управления полем электродвигателей барабанов Б, контролирующее по времени отключение при пуске контактора УП-Б. Уставка реле на время — 1 сек., которая может регулироваться по 3 сек.
РН	РЭ301	Реле минимально-нужное для отключения всей установки при исчезновении напряжения в цепи управления или снижении напряжения в цепи возбуждения ниже установленного предела возбуждения. Реле также служит для прекращения повторного автоматического включения установки после действия какой-либо из защит. Реле имеют установки: втягивания при 200 в, отпуска — при 100 в. Для подавления коэффициента возврата реле его катушка применено на 100 в с добавочным сопротивлением СДН.
РП	РЭ103-1-А	Реле промежуточное для размыкания контактов реле РН.
Р-Г	РО-3з на 200 в трехполюсный	Рубильник главной цепи генератора Г, которым можно пользоваться как разъединителем.
Р-В	РГ-За на 100 в двухполюсный	Рубильник цепи возбуждения. При выключении этого рубильника его разрядный нож замыкает цепь возбуждения на сопротивление гашения СГ-Б.
И-П	2 шт. ПР-1 на 15 в, 250 μ с плавкими вставками на 6 а	Предохранители плавкие для защиты цепи управления.
СД-М	НС 457 В — на 220 ом	Сопротивление добавочное к обмотке возбуждения демпферной машины М.
СДЭ	НС 457 II на 300 ом	Сопротивление добавочное к катушке реле РЭ-Г для осуществления заданной установки втягивания этого реле.
СФЭ	НС 457 II — 1 шт. на 300 ом и 1 шт. на 30,0 м, соединенные последовательно	Сопротивление фарсированное к катушке реле РЭ-Г для осуществления высокого коэффициента возврата этого реле.
СДН	НС 457 II на 2 300 ом	Сопротивление добавочное к катушке реле РН для осуществления высокого коэффициента возврата этого реле.
СДП	НС 457/V на 300 ом	Сопротивление добавочное к катушке контактора УП-Б.
СЭП	НС 457/V — на 150 ом	Сопротивление экономическое к катушке контактора УП-Б.

Таблица 5
ПЕРЕЧЕНЬ АППАРАТОВ, УСТАНАВЛИВАЕМЫХ ВНЕ СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ П6409-421
и НЕВХОДЯЩИХ В ПОСТАВКУ ЗАВОДА-ИЗГОТОВИТЕЛЯ

Условное обозначение аппаратов	Наименование и назначение аппаратов
СГ-Г	Сопротивление гашения поля генератора Г.
1СД-Г	Сопротивление добавочное (заправочной скорости) к обмотке возбуждения генератора Г.
2СД-Г	Сопротивление добавочное (постоянно включенное) к обмотке возбуждения генератора Г.
СГ-Б	Сопротивление гашения поля обмоток возбуждения электродвигателей барабанов 1-8Б.
РШ-Г	Регулятор шунтовой генератора Г.
РШ-1Б-+	Регуляторы шунтовые электродвигателей барабанов генераторов 1-8Б.
РШ-Б	Регулятор шунтовой возбудителя Б.
ВРС	Командо-аппарат — выключатель рабочей скорости.
ВЗС	Командо-аппарат — выключатель заправочной скорости.
ВП	Командо-аппарат — выключатель плиты.
ВФ	Выключатель концевой "фигурки".
ВОП	Выключатель обрыва полосы.

Примечание. Завод-изготовитель станций управления не является поставщиком всей аппаратуры и не является проектантом общей системы управления. Поэтому заказ и выбор типов перечисленных в табл. 5 аппаратов производится заказчиком или проектной организацией. Перечень аппаратов, их условные обозначения и назначения надо считать ориентировочными; они приведены только для облегчения рассмотрения схемы управления.

ФОРМИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

Пример: Станция типа П6409-421 для управления электрическими машинами постоянного тока станием многоократного волочения.

Номинальный ток — 200 а.

Номинальное напряжение — 220 в.

Примечание. Если для конкретного заказа не подходят данные, указанные в пункте "Основные технические данные" (стр. 8), определяемые параметрами соответствующих аппаратов табл. 4, то по особому указанию в заказе токи катушек этих аппаратов могут быть уменьшены.

Часть IV СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ТИПА П6410-331 ДЛЯ ЭЛЕКТРОПРИВОДОВ ПЕРЕМЕННОГО ТОКА СТАНА МНОГООКРАТНОГО ВОЛОЧЕНИЯ

ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА

Станции типа П6410-331 предназначены для управления электродвигателями переменного тока электропривода стана многоократного волочения. Они служат для управления при-

Элементная схема управления дана на рис. 8, кабельных наконечников для внешних присоединений и зажимной рейки — на рис. 9.

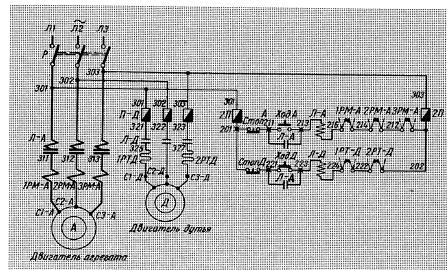


Рис. 8. Станция управления типа П6410-331. Элементная схема управления

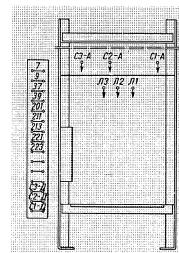


Рис. 9. Станция управления типа П6410-331. Размещение на задней стороне панели кабельных наконечников для внешних присоединений. Зажимная рейка

ОСНОВНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Номинальный ток приводного электродвигателя преобразовательного агрегата — до 100 а. Номинальный ток электродвигателя воздушного дутья — до 10 а.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Управление электродвигателями (пуск и остановка) производится дистанционно импульсами, подаваемыми от отдельных для каждого из электродвигателей кнопок с самовозвратом, установленных вне данной панели (см. схему рис. 8).

Пуск — прямой, непосредственным включением электродвигателей на сеть.

Имеются свободные, выведенные на зажимную рейку блокконтакты каждого из линейных контактов (по одному НО блокконтакту). Они применяются для блокировки с панелью управления ПБ409-421 — для запрета включения регулируемого генератора при неработающем приводном электродвигателе преобразовательного агрегата и электродвигателя воздушного дутья (см. часть III).

ТАБЛИЦА 6

Условное обозначение аппаратов	Тип аппаратов	Наименование и назначение аппаратов
Л-А	КТ 33-А	Контактор линейный для включения электродвигателя преобразовательного агрегата А.
Л-Д	КТ 9002/60-ЕМ	Контактор линейный для включения электродвигателя воздушного дутья Д.
1РМ-А, 2РМ-А, 3РМ-А	РЭ 2111,01-В	Реле максимальные для мгновенного отключения приводного электродвигателя генератора А при перегрузке или при коротком замыкании. Реле испытываются с ручным возвратом. Реле могут испытываться на тот срок срабатывания от 300 до 700% номинального тока катушки, которая обычно ставится на 150 а, но по особому указанию в заказе могут быть поставлены на меньшие номинальные токи.
1РТ-Д, 2РТ-Д	РТ-1 с нагревателями № 25 на 7 а	Реле тепловые для защиты от перегрузки электродвигателя воздушного дутья Д. Возврат — ручной. По особому указанию в заказе нагреватели могут быть поставлены на другие номинальные токи и пределах до 10 а.
Р	РО-За на 100 а трехполюсный	Общий рубильник главной цепи обоих электродвигателей и цепи управления. Рубильник можно пользоваться только как разъединителем.
П-Д	З шт. ПР-1 на 60 а, 550 с плавкими вставками на 20 а	Преодолимагнеты плавкие для защиты электродвигателя воздушного дутья Д. По особому указанию в заказе плавкие вставки могут быть поставлены на другие номинальные токи.
2П	2 шт. ПР-1 на 15 а, 550 с плавкими вставками на 6 а	Преодолимагнеты плавкие для защиты цепи управления.

ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

Пример:

Станция типа П6410-331 для управления электродвигателями переменного тока стана многократного волочения.

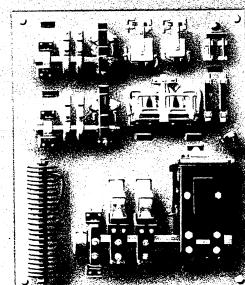
Номинальное напряжение — 380 в переменного тока.

П р и м е ч а н и е. Если для данного заказа не подходит номинальные токи аппаратов, заливных (плавких) реле, тепловых реле и износовых предохранителей, указанные в табл. 6, то по особому указанию в заказе, плавкие реле, износовые и плавкие вставки могут быть изменены.

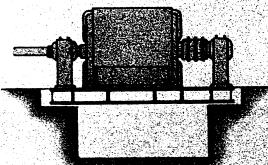
СОДЕРЖАНИЕ

Станции управления электроприводами вспомогательных механизмов прокатных станов	2
Общая характеристика	2
Часть I. Станции управления типа П6401-352 для электродвигателей рольгантов	3
Часть II. Станции управления серии П-6412 для преобразователей частоты электропривода рольгантов	4
Часть III. Станции управления типа ПБ409-421 для электроприводов постоянного тока стана многократного волочения	8
Часть IV. Станции управления типа П6410-331 для электроприводов переменного тока стана многократного волочения	12

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОИМПОРТ“



Станции управления



Издано в Советском Союзе.

3656

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ РОТОРОМ ВЫСОКОВОЛЬТНЫХ АСИНХРОННЫХ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕЙ

ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ

Станции предназначены для управления ускорением нерегулируемого асинхронного электродвигателя с фазовым ротором при небольшой частоте пусков.

Станции обычно применяются для управления электродвигателями с номинальным напряжением сети 380 в., 500 в., 1000 в. и т. п. и производится посредством отдельных высоковольтных аппаратов (например, масляными выключателями). Эти станции могут применяться также и для низковольтных асинхронных электродвигателей, в комбинации с соответствую-

щими устройствами для управления статором, например, со статорной станцией управления, с магнитным пускателем и т. п.

Номинальное гарантированное напряжение роторной цепи—до 500 в. Цепи управления становятся от сети переменного тока.

Перечень серий станций с указанием их отличительных особенностей дан в табл. I.

Более подробные характеристики каждой серии приведены в последующих частях этого каталога.

ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

В заказе следует указать:

1. Наименование и тип станции управления.
 2. Номинальный ток ротора электродвигателя.
 3. Номинальное напряжение роторной цепи и цепи управления.
 4. Режим работы.
- Желательно также указание наименования управляемого механизма.
- Пример формулирования заказа.** Станция

типа П1803-551 для управления ротором асинхронного электродвигателя.

Номинальный ток ротора—450 а.

Номинальное напряжение роторной цепи—500 в.

Номинальное напряжение цепи управления—127 в.

Режим работы—непрерывный.

Станция предназначена для управления двигателем компрессора.

Таблица I

Часть каталога	Серии станций	Основные отличительные особенности
I	П1802	Шесть ступеней ускорения в функции времени. Механические реле времени.
	П1803 П1804	Три ступени ускорения в функции времени. Механические реле времени.
II	СУ2240	Четыре ступени ускорения в функции времени. Электромагнитные реле времени.
III	СНЛ6702-В	Шесть ступеней ускорения в функции времени. Электромагнитные реле времени. Допускается кратковременное повышение напряжения между колышами ротора до 1 000 в.
	СНЛ6702-А	Шесть ступеней ускорения в функции тока, с дополнительной выдержкой времени. Электромагнитные реле времени. Контролируется длительность пуска. Допускается кратковременное повышение напряжения между колышами ротора до 1 000 в.
	СНЛ6701	То же, что СНЛ6702-А, но три ступени ускорения. Может встраиваться в шкаф.

Часть I

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИЙ П1802, П1803, П1804

ОПИСАНИЕ

Ступени пускового сопротивления, вводятся контакторами, включаются в автоматическую цепь управления, в зависимости от функции времени под контролем механических реле ускорения.

Блокконтакт аппарата, посредством которого производится включение и отключение статора электродвигателя, подает импульсы на включение контакторов ускорения при пуске

электродвигателя и на отключение их при его остановке.

Питание цепи управления производится от независимого источника переменного тока.

На панели имеется реле, фиксирующее наличие напряжения в цепи управления. Свободные контакты этого реле, выведенные на заднюю панель, могут быть использованы для

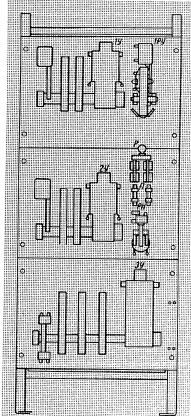


Рис. 1. Станция управления П1803-65. Вид спереди.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Станции серии П1802 предназначены для пуска двигателя при шести ступенях пускового сопротивления, а станции серий П1803 и П1804 — при трех ступенях.

Станции серии П1802 и П1804 исполняются высотой 1800 мм, а станции серии П1803 — 1800 мм.

Станции серий П1803 и П1804 различаются только размером по высоте. Расположение аппаратов и монтаж схемы этих станций одинаковы.

В станциях П1804 нижняя плита — пустая (декоративная). Станицы П1804 следует применять только в тех случаях, если предусматривается сборка их в общем щите с другими станциями высотой 2300 мм.

Остальные технические данные и перечень типов станций, указанных трех серий приведены в табл. 2.

Схемы управления приведены на рис. 2 и 3.

Таблица 2

Тип станции управления	Номинальный ток роторной цепи, а	Номинальные напряжения цепей управления	Ширина панели, мм		
высотою 1800 мм	высотою 2300 мм	при прерывистом режиме	при прерывисто-продолжительном режиме	переменного тока, в	
—	П1802-561 П1802-562 П1802-563 П1802-564 П1802-661 П1802-662 П1802-663 П1802-664	480 480 480 480 960 960 960 960	360 360 360 360 720 720 720 720	110 127 220 380 110 127 220 380	900 900 900 900 1 050 1 050 1 050 1 050
П1803-451 П1803-452 П1803-453 П1803-551 П1803-552 П1803-553 П1803-651 П1803-652 П1803-653	240 240 240 480 480 480 960 960 960	185 185 185 360 360 360 720 720 720	127 220 380 127 220 380 127 220 380	550 550 550 600 600 600 700 700 700	

По особому указанию в заказе последний контактор ускорения панели может использоваться с серебряными вставками на главных контактах, тогда номинальные токи будут те же, что и при длительном режиме.

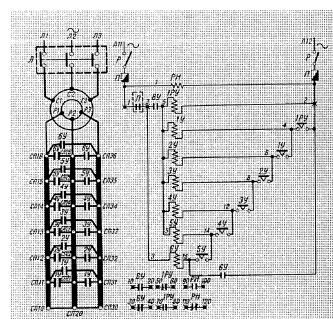


Рис. 2. Станция П1802. Элементная схема управления.

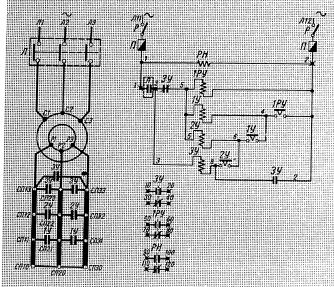


Рис. 3. Станции П1803 и П1804. Элементная схема управления.

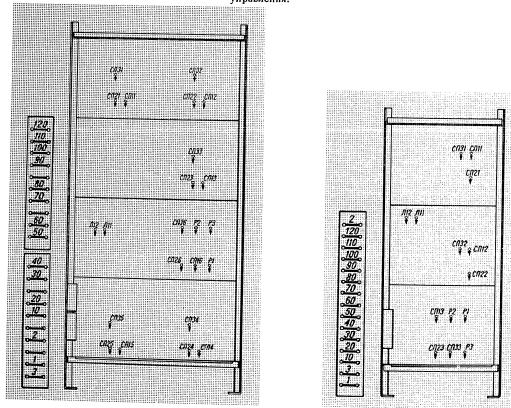


Рис. 4. Станция П1802. Размещение на задней стороне кабельных наконечников для внешних присоединений и зажимная рейка

Рис. 5 Станции П1803 и П1804.
Размещение на задней стороне ка-
бельных наконечников и зажимные
рейки.

— 1 —

Условное обозначение аппаратов	Типы станий управления ¹					Наименование и назначение аппаратов
	P1802-56	P1802-66	P1803-45 P1804-45	P1803-55 P1804-55	P1803-65 P1804-55	
	Типы аппаратов					
IV, 2Y 5Y, 4S 5Y	KT133-A и MB11/3	KT134-A и MB11/4	—	—	—	Контакторы КТ и реле МВ ускорения. Контакторы включаются в цепь управления в зависимости от положения магнитной механической тыги на валу контактора. Последний контактор не имеет реле. Контакторы автоматически выключаются в случае отключения пускового сопротивления. Первый контактор IV ² включается с выдержкой времени, контролируемой таймером РЭ218. Вторые контакты включаются с выдержками времени, контролируемыми реле ускорения, пристройкой к контактору. Реле IV ² воздействует на контактор 2Y, реле 2Y — на контактор 5Y, а реле 4S — на контактор 5Y последнего контактора, вызывая его полностью пусковое сопротивление, если остальные контакты отключены. Уставки на время указаны в табл. 4.
6Y	KT134-A	KT135-A	—	—	—	
1Y, 2Y	—	—	KT122-E и MB11/2	KT123-A и MB11/3	KT124-A и MB11/4	
3Y	—	—	KT133-A	KT134-A	KT135-A	
1РУ	РЭ218	РЭ218	РЭ218	РЭ218	РЭ218	Реле ускорения, контролирующее по времени включение первого контактора ускорения IV ² . Уставки на время указаны в табл. 4.
РН	РЭ216I/11	РЭ216I/11	РЭ216I/11	РЭ216I/11	РЭ216I/11	Реле пусковое, фиксирующее наличие или отсутствие напряжения в цепи управления. Реле имеет один нормально замкнутый и один нормально закрытый свободные контакты, которые могут быть использованы для внешних блокировок. Реле включается в цепь управления с включением статора электродвигателя и для сигнализации ² .
Р	РО-3а	РО-3а	РО-3а	РО-3а	РО-3а	Рубильник цепи управления.
П	ПР-1	ПР-1	ПР-1	ПР-1	ПР-1	Предохранители плавкие для защиты цепи управления.

¹ Последний знак типового индекса, указывающий номинальное напряжение цепи управления, не проставлен, так как от номинального напряжения цепи управления типы звездочек не зависят.

так, как от номинального напряжения в цепи управления типы аппаратов не зависят.

Рекомендуется включать нормально открытый блокконтакт реле РИ последовательно с катушкой аппарата управления. Включение блокконтакта симметрично, без зазора, но без контакта только при наличии напряжения в цепи управления роторной панели. Это особенно важно в том случае, когда пусковое сопротивление не пасируется, либо вахтами режиму на занятие, т.е. включение, как это обычно и бывает

Declassified in Part. Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

Серийный название	Реле					
	1РУ	1У	2У	3У	4У	5У
	Заводская уставка, сек.					
П1802	8	5	4	3	2	1
П1803 и П1804	6	4	3	—	—	—

Уставка реле 1РУ может регулироваться в пределах от 7 до 17 сек. Уставка остальных реле может регулироваться в пределах от 1 до 5 сек.

Часть II СТАЦИИ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИИ СУ2240

Станция управления типа СУ2240-32 предназначена для управления высоковольтным асинхронным электродвигателем с фазовым ротором главного привода прокатного стана.

ОПИСАНИЕ

Управление контакторами роторной цепи при пуске и остановке может производиться блокконтактами масляного выключателя либо любым коммандо-аппаратом.

Пуск электродвигателя производится в четырех ступенях в функции времени с одной невыключаемой ступенью сопротивления в цепи ротора.

Регулирование роторного сопротивления во время работы не предусмотрено.

Выдержки времени между включениями контакторов ускорения осуществляются с помощью реле времени типа РЭ100. Предусмотрено автоматическое отключение пусковых

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Главная цепь станции СУ2240-32 рассчитана на номинальный ток 300 а 500 а.

Цепи управления рассчитаны на питание от сети 380 в.

Габаритные размеры станции приведены на рис. 6, а элементная схема управления на рис. 8 Перечень аппаратов, установленных на станции, приведен в табл. 5.

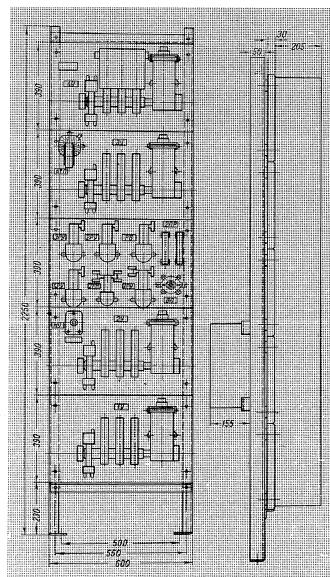


Рис. 6. Габаритные размеры станции СУ2240-32. Вид спереди.

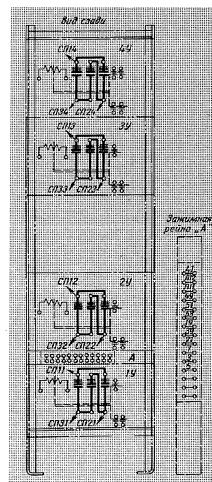


Рис. 7. Станция СУ2240-32. Размещение на задней стороне кабельных наконечников для внешних присоединений и зажимников резин.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

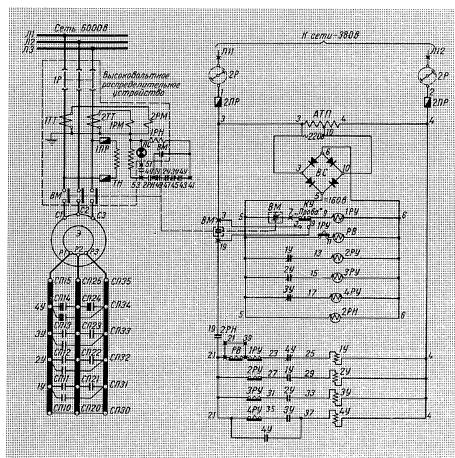


Рис. 8. Элементная схема управления:

IP—разъединитель; ITT и 2ТТ—трансформаторы тока; IPМ—максимальные реле; ТН—трансформатор напряжения; НПР и 2НП—предохранители; РРН—реле напряжения; ЛС—лампа сигнальная; ВМ—выключатель масляный; Э—электродвигатель; СП—сопротивление пусковое.

Условное обозначение	Наименование аппарата	Тип аппарата	Количество	Номинальные данные		Основные технические данные
				ток, а	напряжение, в	
2Р	Выключатель пакетный	ПК	1	25	380	Двухполюсный.
2НР	Предохранитель плавкий	ПР1	2	60	550	С плавкими вставками 20 а.
АТП	Автотрансформатор понижающий	АТ400	1	—	380/220	Мощность 400 вт.
ВС	Выпрямитель селеновый	ВС6	2	—	220—160	По схеме Гретца.
РРУ—4РУ	Реле ускорения	РЭ180	4	—	220	Выдергиваемое время до 0,5 сек.
РВ	Реле времени	РЭ100	1	—	220	Выдержка времени установливается на месте заказчика.
2РН	Реле напряжения	РЭ100	1	—	220	С выдергиванием времени 0,5 сек.
КУ	Кнопочный пост управления	КУ1461	1	—	—	Одна НО и один НЗ контакты.
1У—3У	Контакторы ускорения	КТ134-А	3	300	500	Без дугогасительных камер. С катушками на 380 в.
4У	Контактор ускорения	КТ34-А	1	300	500	С катушкой на 380 в.

Таблица 5

Часть III

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИЙ СНЛ6701 И СНЛ6702

ОПИСАНИЕ

Станции управления серии СНЛ6701 поставляются для приводов, пускаемых при моменте нагрузки, не превышающем половину номинального момента.

Станции управления серии СНЛ6702 с буквой А в типовом индексе поставляются для приводов, пускаемых при моменте нагрузки, превышающем номинальную, и при времени пуска общей продолжительностью более 10 сек.

Станции управления серии СНЛ6702 с буквой В в типовом индексе поставляются для приводов, если общее время пуска не более 10 сек.

Станции управления рассмотриваемых здесь серий допускают кратковременно напряжение между колышами ротора до 1000 в.

В качестве пусковых сопротивлений, кроме того, со станцией могут одновременно поставляться сопротивления с масляным охлаждением типа ЯПМ-4, ЯПМ-6 и ЯПМ-8.

По особой договоренности станции могут быть поставлены без пусковых сопротивлений или с сопротивлением воздушного охлаждения типа СН-1-8.

Необходимость в поставке пускового сопротивления, а также его тип и номинальные

данные должны быть оговорены в заказе.
Электрическая схема станций СНЛ6701 и СНЛ6702-А (рис. 9 и 10) основана на принципе ограничения тока. Реле тока РУ подключается к последней ступени пускового сопротивления в цепи ротора и реагирует на падение напряжения в этой ступени, возникающее в результате прохождения пускового тока.

Станции серий СНЛ6701 и СНЛ6702-А имеют защиту от затяжки пуска. При затяжке пуска

на время большее, чем уставка реле защиты РЗ, линейный выключатель отключает электродвигатель от сети.

Электрическая схема (рис. 11) станции серии СНЛ6702-В основана на принципе пуска электродвигателя в функции времени независимо от тока ротора.

Основные технические данные магнитных станций серий СНЛ6701 и СНЛ6702 приведены в табл. 6.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

Таблица 6

Тип	Номинальный ток ротора, а	Количество ступеней ускорения	Номинальное значение цепи управления по временному току, в		Размеры, мм высота ширина	Вес, кг	Допускаемое количество пусков в ряд	
			с постоянным током	с переменным током			в течение часа	в течение суток
СНЛ6701-3952	600	3	220	900	700	110	3	3
СНЛ6701-3953			380					
СНЛ6701-3955			500					
СНЛ6702-6942			220					
СНЛ6702-6943	900	6	380	2300	900	500	2	3
СНЛ6702-6945			500					
СНЛ6702-6982			220					
СНЛ6702-6983	900	6	380	950	900	140	2	3
СНЛ6702-6985			500					

катушки реле постоянного тока, питаемые через твердый выпрямитель, соизмерены для напряжения 110 в.

Размер по глубине от лицевой стороны панели до наиболее выступающей части аппарата равен 300 мм, а от задней стороны панели до наиболее выступающей части—10 мм.

Таблица 7

Наименование и назначение аппарата	Серия станций управления				
	СНЛ6701	СНЛ6702-694...	СНЛ6702-698...	Обозначение	Тип
Контактор ускорения для шунтирования ступеней пускового сопротивления во время пуска	1Y, 2Y 3Y	КТЭ122 КТЭ125	1Y—5Y 6Y	КТЭ124 КТЭ135	1Y—5Y 6Y
Контактор для замораживания колец ротора после полного разгона электродвигателя					
Реле тока для подачи заданной величины времени при пуске до тех пор, пока ток ротора не достигнет заданной величины	РУ	ЭРЭ191	РУ	ЭРЭ191	—
Реле времени для создания задержек времени между пусками и для создания необходимой для разгона электродвигателя на ступенях	РВ	ЭРЭ105	1РВ—6РВ	ЭРЭ105	1РВ, 5РВ, 6РВ
Реле времени для ограничения продолжительности пуска электродвигателя	РЗ	ЭРЭ185	РЗ	ЭРЭ181	2РВ, 3РВ, 4РВ
Выпрямитель, питющий катушки реле времени, постоянным током	ВС	ВС-6	ВС-5	В	ВС-6
Реле времени, вспомогательный с центральной ручкой, с зажимом присоединением без моментных нюхов, с задним присоединением	Р	РО-1	РО-1	РО-1	15а, 250 в 15а, 500 в
Предохранитель с задним присоединением	П	15а, 250 в 15а, 500 в	ПР-1	ПР-1	15а, 250 в 15а, 500 в

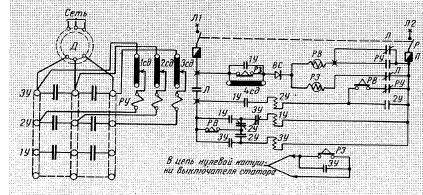


Рис. 9. Элементная схема станций серии СНЛ6701

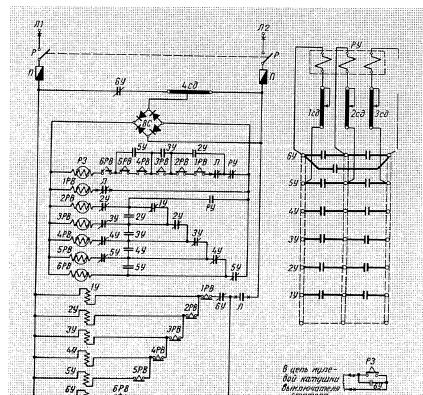


Рис. 10. Элементная схема станций серии СНЛ6702-А.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

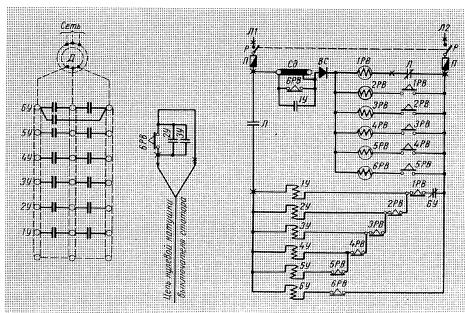


Рис. 11. Элементная схема станции серии СНЛ6702-В.

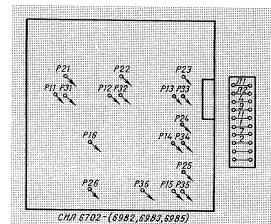


Рис. 14. Станция СНЛ6702-В. Размещение с задней стороны кабельных наконечников. Зажимная рейка.

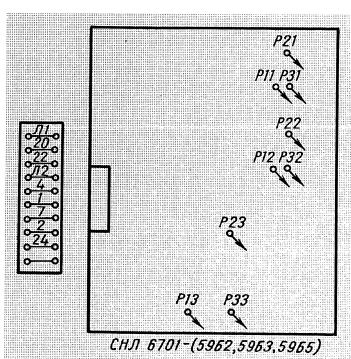


Рис. 12. Станция СНЛ6701. Размещение с задней стороны кабельных наконечников. Зажимная рейка.

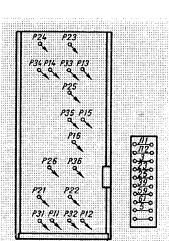


Рис. 13. Станция СНЛ6702-А. Размещение с задней стороны кабельных наконечников. Зажимная рейка.

STAT

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОИМПОРТ“

STAT

РЕЛЕ УПРАВЛЕНИЯ



РЕЛЕ УПРАВЛЕНИЯ

ОБЩАЯ ЧАСТЬ

НАЗНАЧЕНИЕ

Реле управления, охватываемые данным разделом, являются **первичными реле**, предназначенные в основном для автоматического управления, а многие из них и для защиты электроприводов.

Первичные реле отличаются от вторичных тем, что они включаются непосредственно в электрическую цепь, в то время как вторичные реле включаются в электри-

ческую цепь через трансформатор тока или трансформатор напряжения.

С помощью реле управления можно осуществлять пуск электродвигателей (в функциях противодействия, задержки времени тока, времени и т. д.), остановку, переворотение, торможение, а также различные ограничения, защиту от исчезновения поля, защищая обратном токе и т. п.

УСЛОВИЯ РАБОТЫ

Втягивающие катушки напряжения и контакты первичных реле управления (данного раздела каталога) предназначены для работы в **цепях управления** электрических установок при номинальном напряжении до 500 в как постоянного, так и переменного тока 50 Гц.

Первые типы реле имеют катушки, отличающиеся от приведенных, о чем указано в соответствующих выносках.

Первичные реле управления пригодны для продолжительного режима работы. Они рассчитаны для работы в следующих усло-

виях: а) высота над уровнем моря—не более 1000 м;

б) температура окружающей среды не выше +35° и не ниже -20°.

Реле изготавливаются в открытом исполнении, без каких-либо оболочек, поэтому их нельзя применять для работы:

а) в среде, насыщенной окислородящей пылью (например, угольной, кучной);

б) в среде, насыщенной вспенившимися парами, или в местах, не защищенных от попадания воды;

в) в среде, содержащей едкие газы и пары, разрушающие металлы и изоляцию;

г) во взрывоопасной среде.

Эти реле также нельзя применять для работы при наличии резких толчков, сильной тряски и отклонений от вертикального положения более чем на 5°.

Заключение реле в оболочку меняет условия нагрева и параметры реле.

ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ

Номинальные данные—ток, напряжение и другие величины, на которые рассчитаны реле (указанны на его заводском штампе).

Величина срабатывания—значение переменной величины (ток, напряжение и т. п.), при котором происходит автоматическое действие реле в соответствии с его назначением.

Уставка—величина срабатывания, на которую отрегулировано данное реле.

Напряжение (ток) втягивания—напряжение (ток), при котором начинается и полностью заканчивается втягивание якоря и якорь занимает положение, соответствующее минимальному воздушному зазору.

Напряжение (ток) отпадания—наибольшее значение напряжения (тока) на зажимах катушки, при котором начинается и полностью заканчивается отпадание якоря. При этом якорь занимает положение,

соответствующее максимальному воздушному зазору.

Коэффициент возврата реле—отношение напряжения (тока) отпадания к напряжению (тока) втягивания.

Время срабатывания реле при втягивании—время от момента подачи питания на втягивающую катушку до момента первого касания контакта для реле с нормально-открытыми (Н. О.) контактами, или до момента появления напряжения между контактами, обусловленного их расхождением, для реле с нормально-закрытыми (Н. З.) контактами.

Время срабатывания реле при отпадании—время с момента начала процесса прекращения питания втягивающей катушки реле при номинальном режиме работы до момента первого касания контакта для реле с нормально-закрытыми контактами, или до момента появления напряжения между контактами, обусловленного их расхождением, для реле с нормально-открытыми контактами.

КЛАССИФИКАЦИЯ

Реле мгновенного действия. Время срабатывания не более 0,15 сек. В этом случае временем срабатывания реле при втягивании или при отпадании называется собственное время срабатывания реле при втягивании или собственное время срабатывания реле при отпадании.

Реле с выдержкой времени. Время срабатывания при втягивании или время срабатывания при отпадании более 0,1 сек. И может регулироваться.

Реле бывают с Н. О. (нормально-открытыми) контактами, с Н. О. и Н. З. контактами.

Реле могут быть с катушками напряжения и токовыми катушками.

Катушка напряжения—ея работа определяется заданным напряжением на зажимах.

Токовая катушка—включается после

дозательно с каким-либо приемником энергии так, что величина протекающего по нему тока определяется этим приемником.

Реле разделяются по способу возврата подвижных частей реле в исходное положение после прекращения действия причины, вызвавшей срабатывание:

а) с **самовозвратом**—такие реле возвращаются в исходное положение автоматически без участия оператора;

б) с **ручным возвратом**—реле возвращаются в исходное положение только после ручного воздействия оператора;

в) с **электромагнитным возвратом**—реле возвращается в исходное положение с помощью электромагнита, связанного с механизмом возврата (дистанционно).

В зависимости от выполняемой функции и величины, на которую реагирует реле, они делятся на реле тока, реле напряжения, реле промежуточные и реле времени.

РЕЛЕ ТОКА

Реле максимального тока срабатывают при увеличении тока в его обмотке выше определенного значения (уставки). Эти реле служат для защиты двигателей от перегрузки или короткого замыкания для осуществления пуска в функции тока и др.

Реле минимального тока срабатывают при снижении тока в его обмотке ниже определенного значения (уставки). Эти реле служат в основном для контроля тока цепей возбуждения. Реле минимального тока срабатывают мгновенно.

Реле нулевого тока—минимальное, у которого не оговорен предел уменьшения величины тока. Эти реле служат в основном для контроля обрыва цепи тока.

Реле обратного тока срабатывает при изменении направления тока в его обмотке.

РЕЛЕ НАПРЯЖЕНИЯ

Реле повышения напряжения срабатывает при повышении напряжения в его обмотке выше определенного значения (уставки). Такие реле служат для защиты электрических машин и других установок от повышения напряжения выше установленного.

Реле минимального напряжения срабатывает при снижении напряжения в его обмотке.

РЕЛЕ ПРОМЕЖУТОЧНЫЕ

Промежуточные реле предназначены: а) для размыкания полученного импульса по отдельным цепям; применяются они в тех случаях, когда число контактов какого-либо аппарата недостаточно для осуществления требуемых функций по условиям работы схемы;

РЕЛЕ ВРЕМЕНИ

Реле времени предназначены для получения заданного интервала времени между моментом получения импульса и моментом срабатывания реле; применяются для осуществления схем пуска электродвигателей в функции времени и др.

ПРИНЦИПЫ ДЕЙСТВИЯ

Реле, приведенные в данном разделе, работают на электромагнитном принципе. Оно включается в следующую подвижную часть, называемую якорем, перемещается под действием усилий, создаваемых в воздушном зазоре полем, которое возбуждается током катушки реле, охватывающей сердечник магнитопровода.

Электромагнитные реле в зависимости от их конструктивного исполнения и способа перемещения якоря бывают трех типов:

а) **реле с качающимся якорем**, у которых якорь перемещается под углом к рабочей поверхности сердечника магнитопровода, причем ось вращения якоря расположена по одному из сторон магнитопровода (рис. 1);

б) **реле плунжерного (соленоидного) типа**, у которых якорь, пространственно расположенный внутри катушки, перемещается поступательно под действием поля катушки (рис. 2);

Эти реле служат для защиты генераторов при параллельной работе, для защиты аккумуляторных батарей при зарядке или при параллельной работе и для других целей.

Реле нулевого напряжения срабатывает при снижении напряжения в цепи. Такие реле применяются для защиты электродвигателей при исчезновении напряжения.

обмотки ниже определенного значения (уставки). Эти реле служат для контроля напряжения в цепи.

Реле нулевого напряжения срабатывает при снижении напряжения, либо при снижении напряжения в цепи. Такие реле применяются для защиты электродвигателей при исчезновении напряжения.

ток через выпрямительный контур с двухполупериодным выпрямлением. Эти реле имеют два исполнения магнитных систем:

1) Магнитную систему с демпферной катушкой.

На рис. 5 приведена схема такого устройства.

Магнитная система состоит из сердечника 1, якоря 2 с расположенной на нем немагнитной прокладкой 3, пружины 4 и двух катушек: рабочей 5 и замкнутой на коротко демпфирующей катушкой 6.

При включении катушки 5 на постоянное напряжение якорь реле мгновенно притягивается (время втягивания бывает порядка 0,04–0,01 сек.) и замыкает контакты 7.

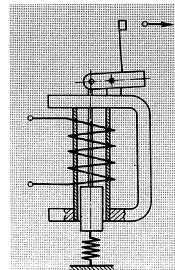


Рис. 2.

в) **реле с поворотным якорем**, у которого якорь, расположенный в поле магнитопровода, демпфирован и вращается вокруг оси, находящейся в центре (на оси симметрии) якоря (рис. 3).

Реле замкнутого действия могут обеспечивать выдержку времени как при втягивании якоря (РЭ100, РЭ18), так и при отпадении якоря (РЭ100, РЭ18).

Выдержка времени при втягивании якоря. В электромагнитном реле приводимый якорь выдерживает время, осуществляемое при помощи часового механизма с маятником. На рис. 4 показана принципиальная схема устройства такого реле. При включении катушки реле втягивается якорь 1, растягивающий пружину 2, которая стремится повернуть зубчатый сектор 4. Движение сектора торсионится якорем 5, и сектор, в свою очередь, сектор 4 выходит из зацепления и воздействует на контактную систему реле 6. Изменяя ход сектора и число зубцов, находящихся в зацеплении до срыва, можно регулировать время срабатывания реле. Такие реле могут работать как от сети постоянного, так и от сети переменного тока в зависимости от конструкции часовомеханизма.

Выдержка времени при отпадении якоря. Электромагнитные реле при отпадении якоря обеспечивают выдержку времени за счет магнитного демпфирования. Эти реле включаются только на напряжение постоянного тока или переменного

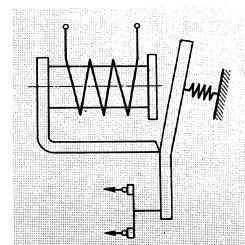


Рис. 1.

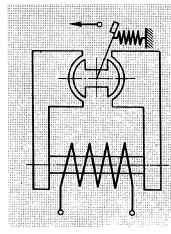


Рис. 3.

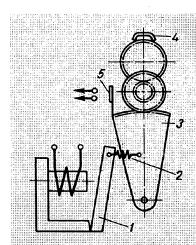


Рис. 4.

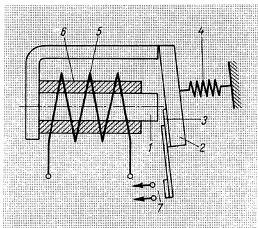


Рис. 5.

Φ_{\min} — минимальным значением потока при котором отпадает якорь реле.

Значение Φ_{\max} зависит от напряжения на катушке реле, величины конечного зазора и времени заряда.

Конечный зазор между якорем и сердечником реле устанавливается немагнитной прокладкой прикрепляемой к якорю. Чем больше толщина прокладки, тем меньше выдержка времени.

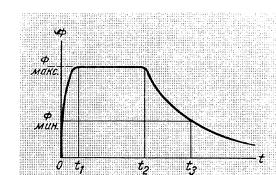


Рис. 6.

В магнитной системе устанавливается поток Φ_{\max} (рис. 5), определяемый ампер-витками катушки и магнитной проводимостью системы. При работе с демпферной катушкой (момент t_1) магнитный поток системы исчезает не сразу, а постепенно.

Если для удержания якоря в притянутом состоянии требуется поток Φ_{\min} , то якорь отпадает в момент t_1 , когда поток становится меньше Φ_{\min} .

2) Магнитную систему без демпферной катушки.

В ряде случаев схемы автоматического управления осуществляют так, что рабочая катушка реле может быть замкнута на коротко (рис. 7). Нормально к катушке реле подводится напряжение U_2 , определяемое протеканием тока J в сопротивлении R_2 . Якорь реле отпадет сразу.

При вымыкании накоротко сопротивления R_2 , а следовательно, и катушки контакта К какого-либо другого аппарата, магнитный поток системы реле исчезает не сразу, а постепенно.

В этом случае работа реле происходит так, как это имеет место в системе с демпферной катушкой.

Факторы, влияющие на выдержку времени. Выдержка времени отпадения якоря реле с магнитным демпфированием зависит от целого ряда условий.

В одной и той же модели реле выдержка времени определяется двумя основными величинами.

Φ_{\max} — предельным значением потока в системе в момент размыкания катушки реле (или замыкания ее накоротко).

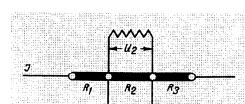


Рис. 7.

УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ РЕЛЕ

В развернутых схемах цепей управления катушки и контакты реле изображаются отдельно в соответствующих цепях при помощи условных обозначений (рис. 8).

Способы изображения реле в монтажных схемах приведены в отдельных выпусках. Необходимо иметь в виду, что эти изображения относятся к виду на реле с задней стороны платы.

№ № п/п	Наименование	Обозначение	№ № п/п	Наименование	Обозначение
1	Катушка напряжения	—W—	9	Нормально закрытый контакт с выдержкой времени при втягивании	—△—
2	Катушка напряжения в реле с демпфером	—W—	10	Нормально закрытый контакт с выдержкой времени при отпадении	—○—
3	Токовая катушка	—V—	11	Нормально закрытый контакт максимального реле	—○—
4	Токовая катушка в реле с демпфером	—V—	12	Нормально открытый контакт максимального реле	—○—
5	Нормально открытый контакт без выдержки времени	— —	13	Нормально закрытый контакт максимального реле с механизмом возврата	—○—
6	Нормально закрытый контакт без выдержки времени	— —	14	Нормально открытый контакт максимального реле с механизмом возврата	—○—
7	Нормально открытый контакт реле с выдержкой времени при отпадении	—○—	15	Сопротивление	—R—
8	Нормально открытый контакт реле с выдержкой времени при втягивании	—○—			

Рис. 8. Условные обозначения реле.

УКАЗАНИЯ ПО МОНТАЖУ

Все реле, за исключением ДТ, изготавливаются на изоляционных плитах толщиной от 10 до 30 мм. (На рисунках, приведенных в каталоге, указана наибольшая толщина).

В связи с этим проходные контактные магниты устанавливаются в две пластины, имеющие различную толщину (На рисунках каталога указане наибольшая толщина).

Если реле предназначается для перевода монтажа на другую плиту, то в заказе следует оговорить, что реле может быть со-

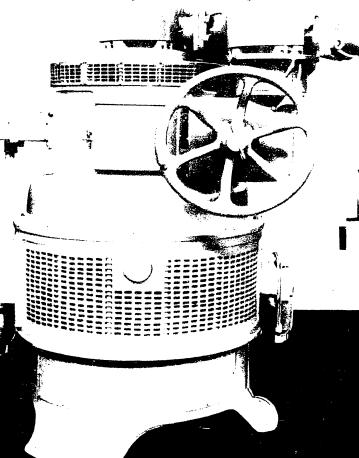
брано на временной плате. (Временные плиты изготавливаются из материала с неполненной изоляцией, как, например, непропитанный цемент, асбест, дерево и др.).

Реле следует монтировать в вертикальном положении. Провода присоединяются сваркой.

Во всех выпусках раздела Реле управления монтажные схемы даны для рассмотрения с задней стороны изоляционной плиты реле.

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОЭКСПОРТ“

ИНАУКЦИОННЫЕ РЕГУЛЯТОРЫ НАПРЯЖЕНИЯ



МА
195



ИНДУКЦИОННЫЕ РЕГУЛЯТОРЫ НАПРЯЖЕНИЯ СЕРИИ МА195

Однофазные от 65 до 380 кВт * Трехфазные от 100 до 570 кВт * Первичное напряжение — 380, 500, 3 000 и 6 000 в * Частота 50 Гц

Индукционные регуляторы напряжения серии МА 195 могут быть изготовлены для однофазного или трехфазного привода, как для целей поддержания напряжения постоянных на зажимах нагрузки, так и для получения регулируемого напряжения в промышленных установках и в установках, где требуется регулирование напряжения по плавной кривой (испытательные установки, лаборатории и т. п.).

Индукционные регуляторы серии МА 195 изготавливаются для вертикальной установки в защищенным исполнением. Охлаждение индукционного регулятора — принудительное при помощи вентилятора, приводимого вращением трехфазным асинхронным электродвигателем с короткозамкнутым ротором. Управление индукционным регулятором — ручное от дистанционного привода с трансформатором асинхронного электродвигателя с короткозамкнутым ротором. Номинальное напряжение электродвигателей вентилятора и дистанционного привода может быть 220, 380 и 500 в и обуславливается при заказе.

Ограничение крайних положений ротора индукционного регулятора осуществляется с помощью ограничителя к нему конечного выключателя, управляющего цепью магнитного пускателя электродвигателя дистанционного управления.

Обмотки индукционных регуляторов серии МА 195 имеют изоляцию класса А.

Индукционные регуляторы в исполнениях повышенной надежности против взрыва или по-

вышенной химстойкости с подводом и отводом воздуха по трубам изготавливаются по согласованию с заводом-изготовителем.

Индукционные регуляторы серии МА 195 изготавливаются:

а) для поддержания напряжения постоянных на нагрузке U_2 , при колебаниях напряжения питающей сети U_1 , в пределах от 0,8 до 1,25 U_1 ;

б) для регулирования напряжения на нагрузке U_2 при постоянном напряжении питающей сети U_1 . В этом случае напряжение на нагрузке — любое в пределах от близкого к нулю до максимального (согласно табл. 1);

Таблица 1	
Напряжение питающей сети, в	Максимальное напряжение на нагрузке, в
380	650
500	650
3 000	3 900
6 000	7 800

Приложение. Индукционные регуляторы на более высокое максимальное напряжение изготавливаются по согласованию с заводом-изготовителем.

Индукционные регуляторы в случаях «а» и «б» имеют автотрансформаторную, а в случае «в» — трансформаторную связь между обмотками.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ И ВЫБОР ТИПА ИНДУКЦИОННОГО РЕГУЛЯТОРА

Для выбора типа индукционного регулятора следует предварительно определять его внутреннюю мощность.

При автотрансформаторной связи между обмотками, внутренняя мощность индукционного регулятора определяется по формуле:

$$KVA_a = \frac{m_2 U_2}{1000},$$

где m — число фаз

I_2 — номинальный ток нагрузки

U_2 — наибольшее значение добавочного фазового напряжения.

Наибольшее значение U_2 определяется:

1. Для случая поддержания напряжения постоянного тока на нагрузке:

$$U_2 = U_{1\max} - U_2$$

$$U_2 = U_1 - U_{1\max}$$

2. Для случая регулирования напряжения на нагрузке:

$$U_2 = U_{2\max} - U_1$$

$$U_2 = U_2 - U_{2\max}$$

где $U_{1\max}$ и $U_{1\min}$ — наибольшее и наименьшее фазовые напряжения питающей сети; $U_{2\max}$ и $U_{2\min}$ — наибольшее и наименьшее фазовое напряжение на нагрузке.

В индукционных регуляторах с трансфор-

маторной связью между обмотками внутренняя мощность определяется по формуле:

$$KVA_a = \frac{m_2 U_2}{1000},$$

где U_2 — максимальное фазовое напряжение на нагрузке.

В таблице технических данных индукционных регуляторов внутренняя мощность KVA указана для их работы при температуре охлаждаемого воздуха 35° и при отсутствии коэффициента мощности нагрузки $\cos \varphi = 0,8$.

При температуре охлаждаемого воздуха, отличающейся от 35°, внутренняя мощность индукционного регулятора определяется умножением указанного в таблице технических данных значения KVA на коэффициент C_1 , приведенный в табл. 2.

Если коэффициент мощности нагрузки $\cos \varphi$, отличается от $\cos \varphi = 0,8$, то внутренняя мощность индукционного регулятора определяется умножением указанного в таблице технических данных значения KVA на коэффициент C_2 , приведенный на рис. 1.

Таблица 2

Температура охлаждаемого воздуха	C_1
20	1,15
25	1,1
30	1,05
40	0,94
45	0,87
50	0,8

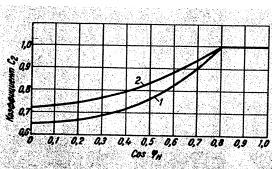


Рис. 1. Значение коэффициента C_2
Кривая 1 — для однофазных индукционных
регуляторов
Кривая 2 — для трехфазных индукционных
регуляторов

Тип индукционного регулятора	Напряжение, в	Число полюсов, n_p	Потеря мощности на магнитном резонансе $K_{\text{маг}}$ при сечении якоря $P_s = 0,8$	Средний ток якоря, A	Мощность электродвигателя, P_e , кВт	Мощность вентилятора, P_v , кВт	Мощность вентилятора, P_d , кВт	Переводимый крутящий момент, кгм	Механическая характеристика	Преобразователь	Вес механизма, кг
МА 195-56/24	380,500	1	65	5,0	0,45	1,7	0,8	725	5,00	1700	
	380,500	3	100	7,0	0,30						
МА 195-56/22	380,500	1	85	6,0	0,42	1,7	0,8	725	5,00	2000	
	380,500	3	130	8,5	0,28						
МА 195-74/25	380,500	1	110	7,5	0,42	2,8	1,2	725	5,00	2550	
	380,500	3	170	10,0	0,28						
МА 195-74/32	380,500	1	150	9,0	0,40	2,8	1,2	725	5,00	3100	
	380,500	3	225	12,0	0,27						
МА 195-99/25	380,500	1	300	17,0	0,45	4,5	2,7	725	4,80	5700	
	380,500	3	450	22,0	0,30						
МА 195-99/32	300,600	1	270	17,0	0,48	4,5	2,7	725	4,80	5700	
	300,600	3	400	22,0	0,32						
МА 195-99/45	380,500	1	380	20,0	0,42	4,5	2,7	725	4,80	6700	
	380,500	3	570	26,0	0,28						
	300,600	1	350	20,0	0,45	4,5	2,7	725	4,80	6700	
	300,600	3	520	26,0	0,30						

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

Коэффициент мощности $\cos \varphi_e$ и ток I_e в питающей индукционный регулятор сети, при нагрузки I_m , могут быть приближенно определены по формулам:

$$\cos \varphi_e = \frac{KBA_n \cos \varphi_n + \frac{P_d}{2} + \frac{P_v}{2} \left(\frac{I_n}{I_2} \right)^2}{\sqrt{\left[KBA_n \cos \varphi_n + \frac{P_d}{2} + \frac{P_v}{2} \left(\frac{I_n}{I_2} \right)^2 \right]^2 + \left[KBA_n \sin \varphi_n + P_v KBA_n \frac{I_n}{I_2} \right]^2}}$$

$$I_e = \frac{\sqrt{\left[KBA_n \cos \varphi_n + \frac{P_d}{2} + \frac{P_v}{2} \left(\frac{I_n}{I_2} \right)^2 \right]^2 + \left[KBA_n \sin \varphi_n + P_v KBA_n \frac{I_n}{I_2} \right]^2}}{m U_1}$$

где $KBA_n = \frac{ml_e U_1}{6000}$ кВ·А·нагрузки; P_d — потери в индукционном регуляторе при номинальном токе нагрузки I_m , согласно таблице технических данных; P_v — средняя в доле внутренней мощности, реактивность согласно таблице технических данных; KBA_n — внутренняя мощность, мощность в киловольтамперах, определенная при выборе типа индукционного регулятора согласно таблице технических данных; m — число фаз; U_1 — фазовое напряжение питающей сети.

Коэффициент полезного действия индукционного регулятора с учетом потерь на его охлаждение может быть приближенно определен по формуле:

$$\eta_{\text{ПД}} \% = \frac{ml_e U_1 \cos \varphi_n}{ml_e U_1 \cos \varphi_n + I_2 S_p} \cdot 100\%,$$

где S_p — мощность электродвигателя вентилятора в киловаттах согласно таблице технических данных.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГАБАРИТНЫЕ РАЗМЕРЫ

Подобно асинхронному электродвигателю с фазным ротором индукционный регулятор состоит из изолированной статора и поворачивающейся части — ротора.

Для поворота ротора в индукционном регуляторе имеется специальный механизм.

Статор состоит из станины сварной конструкции, сердечника и обмотки. Сердечник статора набран из цельных штампованных листов электротехнической стали толщиной 0,5 мм, лакированных с обеих сторон. Сердечник, зажатый между двумя нажимными шайбами, удерживается в станине при помощи шпонок (рис. 2).

В сердечнике, ближе к его наружной поверхности, имеются расположенные по окружности круглые вентиляционные отверстия. Для укладки обмотки в сердечнике имеются пазы.

Обмотка статора двухслойная с укороченным шагом. Секции обмотки, уложенные в пазы сердечника статора, укрепляются в нем деревянными

или гетинаксовыми клиньями. Лобовые части обмотки привязаны шлагатом к изолированным стальным бандажным колышам (рис. 2).

Ротор состоит из вала, сердечника и обмотки. Сердечник ротора набран из цельных штампованных листов электротехнической стали толщиной 0,5 мм, лакированных с обеих сторон. Сердечник, зажатый между двумя нажимными шайбами, укрепляется на валу при помощи шпонок (рис. 2).

В сердечнике имеются расположенные по окружности в один или два ряда круглые вентиляционные отверстия. Для укладки обмотки в сердечнике имеются пазы. Секции обмотки, уложенные в пазы, укрепляются деревянными или гетинаксовыми клиньями.

Обмотка ротора трехфазных индукционных регуляторов — двухслойная с укороченным шагом. Лобовые части этой обмотки притянуты проволочным бандажом к обмоткодержательным колышам (рис. 3).

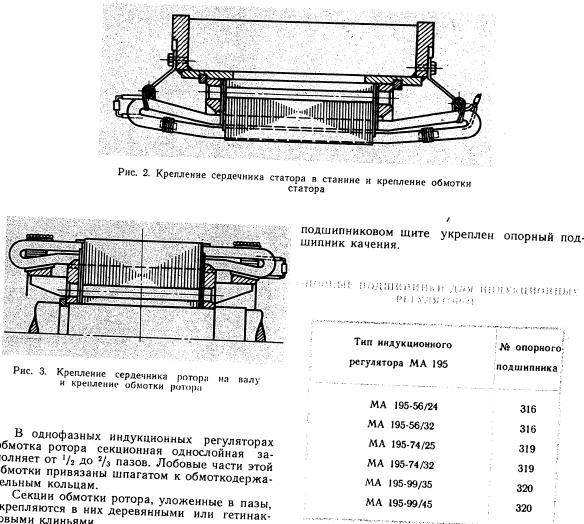


Рис. 2. Крепление сердечника статора в станине и крепление обмотки статора

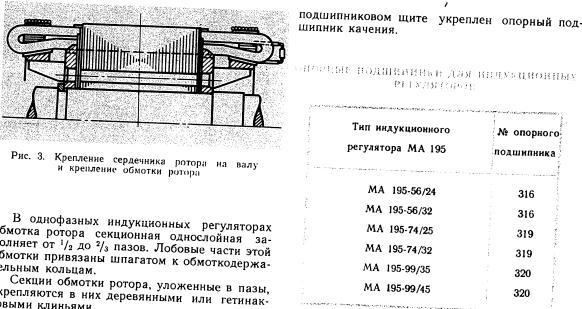


Рис. 3. Крепление сердечника ротора на валу и крепление обмотки ротора

В однофазных индукционных регуляторах обмотка ротора с секционной односторонней заслонкой от $\frac{1}{3}$ до $\frac{2}{3}$ пазов. Лобовые части этой обмотки защищены шпагатом к обмоткодержателям колец.

Секции обмотки ротора, уложенные в пазы, крепятся в них деревянными или гетинаковыми клиньями.

Выводы ротора. Концы роторной обмотки выводятся к захимной коробке с помощью изогнутых спирально гибких изолированных проводов.

Зажимы для подключения питательной сети и нагрузки заключены в самостопорные коробки,крепленные на станине. Корпуса закрываются стальными или чугунными крышкиами.

Подшипниковые щиты — листые чугунные. На верхнем подшипниковом щите крепится кокшух подшипниковым щитом, который служит опорой для установки индукционного регулятора на фундамент.

На подшипниковом щите крепления подшипников. В верхнем подшипниковом щите подшипником служит бронзовая втулка, в нижнем

механизме управления. Приводной механизм состоит из двух червячных пар. Червяк второй пары с помощью звездочной муфты соединен с приводным электродвигателем. Передаточное число — K механизма от вала ротора индукционного регулятора к электродвигателю указано в таблице технических данных.

Механизм ручного управления при помощи шлицевого соединения связан с червяком передней червячной пары. Переход с ручного управления на дистанционное обратно осуществляется переключением заслонки на штурвале индукционного регулятора.

Поворот ротора индукционного регулятора ограничивается специальными приливами и ре-

зиновыми эмктизаторами, расположенными на верхнем подшипниковом щите, которые упираются червячный сервомотор сразу же после выхода из заслонки. Поворот ротора от упора до упора ограничен углом 144° .

Рабочий угол поворота ротора однофазных индукционных регуляторов с трансформаторной связью между обмотками $a_1 = 45^\circ$. Во всех остальных случаях рабочий угол поворота ротора a_1 определяется по формуле:

Смазка подшипников механизма — густая с помощью масленок. Смазка червячных зацеплений также густая, требующая периодического пополнения, для чего в кожухе предусмотрены лючки.

Средняя плавность регулирования напряжения индукционным регулятором A в % определяется по формуле:

$$A = \frac{4.35 \cdot 10^6}{a_1 \cdot K} \%,$$

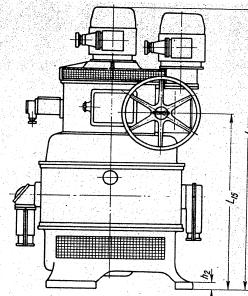
где K — передаточное число механизма управления;

a_1 — рабочий угол поворота ротора.

Средняя плавность регулирования A_1 в вольт/сек. определяется по формуле:

$$A_1 = \frac{|U_{\text{мин}} - U_{\text{ макс}}| \cdot 14\%}{100} \text{ в/сек}$$

Вентиляция индукционных регуляторов осуществляется с помощью центробежного вентилятора, приводимого во вращение электродвигателем трехфазного типа. Охлаждение воздуха из помещения, через открытые в нижних щитах, попадает внутрь машины и далее через аксиальные каналы в сердечники статора и ротора направляется к центробежному вентилятору, выбрасывающему нагретый воздух в помещение.



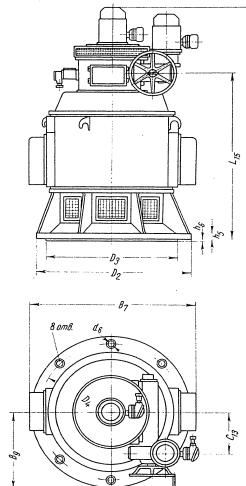


Рис. 5. Радиеры индукционных регуляторов типов МА 195-99/35 и МА 195-99/45

Индукционные регуляторы типов МА 195-99/35 и МА 195-99/45 могут, по требованию заказчика, изготавливаться с тремя термометрами сопротивления, выводы от термометров сопротивления располагаются в отдельной зажимной коробке. Изготовление индукционных регуляторов указанных типов с термометрами сопротивления должно быть оговорено при заказе.

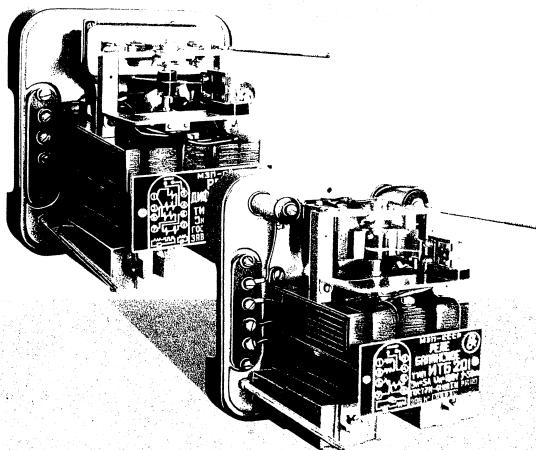
ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

При заказе индукционного регулятора следует указывать:

1. Число фаз (однофазный, трехфазный).
2. Частота сети в герцах.
3. Напряжение питающей сети (постоянное . . . вольт, меняющееся от . . . до . . . вольт).
4. Напряжение на нагрузке (регулируемое от . . . до . . . вольт, постоянное . . . вольт).
5. Ток нагрузки (неизменный ампер, меняющийся от напряжения на нагрузке по прилагаемому графику).
6. Коэффициент мощности нагрузки (постоянный, меняющийся от тока или напряжения на нагрузке по прилагаемому графику).
7. Характеристика окружающей среды (температура, влажность, пыльность, наличие паров).
8. Исполнение индукционного регулятора (зашитенное или закрытое).
9. Управление только ручное, либо ручное и дистанционное (если дистанционного управления указать напряжение и род тока сети, предназначенной для питания электродвигателя дистанционного управления).
10. Напряжение и род тока сети, предназначенной для питания электродвигателя вентилятора.

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОЭКСПОРТ“

ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНОЕ



БАЛАНСНОЕ



ЗАЩИТНЫЕ РЕЛЕ

I. ТОКОВОЕ БАЛАНСНОЕ РЕЛЕ ТИПА ИТБ-201

НАЗНАЧЕНИЕ

Токовое балансное реле типа ИТБ-201 применяется в схемах быстродействующей защиты двух параллельных линий электропередачи переменного тока (каждая из которых присоединена к общим шинам через свой выключатель) при междуфазовых замыканиях и замыканиях на землю в пределах защищаемых

линий. При одностороннем питании балансная защита устанавливается с одной стороны защищаемого участка — только со стороны питания. При двухстороннем питании линий балансная токовая защита может быть установлена с обеих сторон защищаемого участка.

ПРИНЦИП ДЕЙСТВИЯ И ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

В основу принципа действия реле положено сравнение величин токов одиночных фаз в двух параллельных линиях. В нормальном режиме при отсутствии коротких замыканий, токи в обеих линиях одинаково равны (балансированы). При повреждении в одной из линий этот баланс нарушается и реле срабатывает. Реле реагирует на нарушение баланса токов в линиях, но не действует при сквозных коротких замыканиях или перегрузках, когда токи увеличиваются одинаково в обеих линиях.

На рис. 1 представлена схема внутренних соединений. Реле имеет две токовые цепи: рабочую (зажимы 6—8) и тормозную (зажимы 5—7).

Схема включения балансных реле для одной фазы линий показана на рис. 2. Рабочая

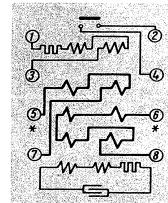


Рис. 1. Схема внутренних соединений реле типа ИТБ-201

разом, чем больше ток нагрузки или сквозного короткого замыкания, тем больше будет ток срабатывания реле.

Такая характеристика балансных реле требуется в связи с тем, что с увеличением токов в линиях увеличивается погрешность трансформаторов тока и, кроме того, токи в параллельных линиях могут быть отличными друг от друга из-за одинаковых сопротивлений обеих параллельных линий.

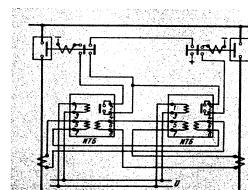


Рис. 2. Схема включения балансных реле (для одной фазы)

Кроме токовых цепей реле имеет также элемент напряжения (зажимы 1—3 см. рис. 2), присоединяемый к трансформатору напряжения шин подстанции. Элемент напряжения действует в сторону размыкания контактов и требуется для того, чтобы:

а) предотвратить ложное отключение защищаемой параллельной линии при выключении данной линии с одного конца (входяя);

б) предотвратить ложное отключение защищаемых параллельных линий при отключении одной из них на противоположном конце защищаемого участка (каскадное действие).

В основном реле построено на индукционном принципе. Статор реле представляет собой замкнутую магнитную систему I (рис. 3) с четырьмя полюсами, перпендикулярными друг

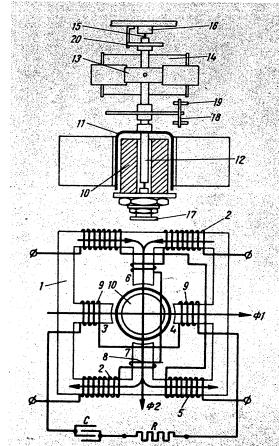


Рис. 3. Схема устройства реле типа ИТБ-201

другу и механизмами в одной плоскости. На ярме магнитной системы находятся две рабочие катушки 2 и две тормозные катушки 5. Эти катушки расположены таким образом, что создаваемый ими магнитный поток Φ_1 (проходящий через полюсы 3 и 4) пропорционален геометрической разности рабочих и тормозных ампервитков, а поток Φ_2 (проходящий через полюсы 6 и 7) — геометрической сумме токов якоря и тормозного. Постоянно с рабочими катушками соединены добавочные катушки 8, расположенные на полюсах 6 и 7. На полюсах 3 и 4 находятся катушки 9, соединенные между собой последовательно и образующие с

конденсатором C и сопротивлением R вспомогательный замкнутый контур. С целью уменьшения магнитного сопротивления в центре статора между полюсами находится стальной цилиндрический сердечник 10. В воздушном зазоре между сердечником 10 и полюсами статора расположен ротор реле — алюминиевый стакан 11, укрепленный на оси 12. Взаимодействие магнитных потоков с индуктированными ими токами в сердечнике 11 создает на оси вращающий момент. Емкость конденсатора C , сопротивление R и число витков катушек подобраны так, что вращающий момент индукционной системы равен

$$M_p = A I_p^2 W_p (W_p + W_d) - I_T^2 W_T^2 - I_p I_T W_T W_d \cos \alpha,$$

где A — коэффициент пропорциональности; I_p , W_p — рабочий ток и число витков рабочих катушек;

I_T , W_T — тормозной ток и число витков тормозных катушек;

W_d — добавочные витки;

α — угол сдвига фаз между рабочим и тормозным токами.

На оси 12 укреплен также стальной якорь 13, притягивающийся к полюсам электромаг-

$$M_p = A I_p^2 W_p (W_p + W_d) - I_T^2 W_T^2 - I_p I_T W_T W_d \cos \alpha - k U^2$$

Последним уравнением определяются рабочие характеристики реле.

Ось 12 имеет на своих концах стальные полированные пальцы 15, врачающиеся в верхнем подшипнике 16 и нижнем подшипнике 17. Оба подшипника содержат полированные корундовые колыца (для восприятия боковых усилий на оси), а также опорные полированные камни. Величина остаточного зазора регулируется положением обоймы подшипника 15. Для предохранения от разрушения при механическом соприкосновении корундовые детали нижнего подшипника амортизируются стальной винтовой пружиной.

Вращение стакана в обоих направлениях ограничивается упорами. На оси 12 укреплен изолированный от нее серебряный мостик 18 (один из трех контактов), перемыкающий при срабатывании реле два неподвижных серебряных контакта 19.

В обесточенном состоянии реле контакты разомкнуты благодаря действию спиральной пружины 20.

Конструктивно реле оформлено в прямоугольном металлическом корпусе, состоящем из основания и цоколя. Передняя стена кожуха застеклена.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Номинальный ток — $I_n = 5 \text{ а}$

Номинальное напряжение — $U_n = 100 \text{ в}$

Номинальная частота — 50 Гц

Минимальный ток срабатывания реле — 2, 5 а; удерживаний элемент напряжения повышает минимальный ток срабатывания до 7—9 а.

Потребляемая мощность:

а) каждой токовой цепью — 2 вт при токе 5 а;

б) цепью напряжения — 5 вт при напряжении 100 в.

Термическая устойчивость обмоток реле:

а) цепь тока: 5,5 а — длительно; 250 а — в течение 1 сек;

б) цепь напряжения: 110 в — длительно.

Реле имеет один нормально открытый контакт. Разрывная мощность контакта в цепи по-

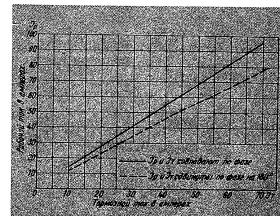


Рис. 5. Рабочие характеристики реле типа ИТБ-201 до 100 а

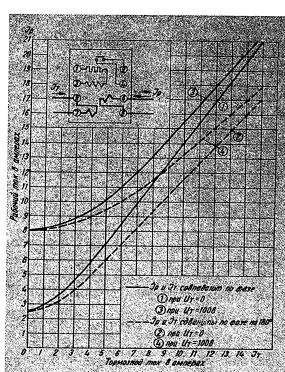


Рис. 4. Рабочие характеристики реле типа ИТБ-201 до 21 а

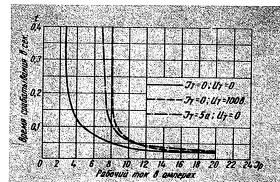


Рис. 6. Зависимость времени срабатывания реле типа ИТБ-201 от рабочего тока

ственного тока с индуктивной нагрузкой (постоянная времени не более $5 \cdot 10^{-3}$ с) — 50 а при напряжении до 220 в и токе не более 2 а.

Электрическая прочность изоляции токоведущих частей относительно корпуса — 2000 в 50 Гц в течение одной минуты.

Реле удовлетворяет требованиям ГОСТ 7110-60.

Рабочие характеристики реле представлены на рис. 4 и 5.

Однополарные зажимы (соответствующие кривым 1 и 3 на рис. 4) обозначены звездочками на схеме внутренних соединений.

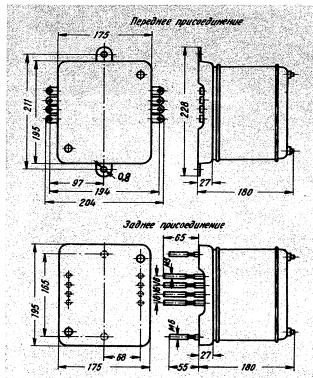


Рис. 7. Габаритные и установочные размеры реле типа ИДБ-201

УСЛОВИЯ МОНТАЖА

Реле должно быть укреплено на вертикальной плоскости в чистом, сухом помещении, свободном от чрезмерных вибраций и достаточно освещенном для производства необходимых проверок.

Монтаж реле производят к панели двумя болтами с фасонной М6. Для этого крепления панели применяются специальные пластины, вложенные в пакет, находящийся в упаковочной коробке реле. В том же пакете находятся токоподводящие детали.

В случае присоединения проводов с задней стороны панели к реле поставляются токопод-

водящие проходные винты, для которых в изоляционных панелях сверлят отверстия диаметром 10 мм, а в металлических — обычно для нескольких винтов одного ряда делают сплошной вырез шириной 25 мм.

Перед пуском реле в эксплуатацию следует проверить его на отсутствие дефектов, которые могут проявиться при транспортировке (целостность изоляции ходовой движущей системы).

Однополарные зажимы обозначены снизу скобками красными точками.
Цапфы и подшипники реле не должны смазываться.

ЗАЩИТНЫЕ РЕЛЕ

И. ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНОЕ ТОКОВОЕ РЕЛЕ ТИПА ИДБ-211

НАЗНАЧЕНИЕ

Токовое дифференциальное реле типа ИДБ-211 применяется в схемах быстродействующей чувствительной дифференциальной защиты силовых двухобмоточных трансформаторов, действующей при повреждениях в обмот-

ках, а также в проходных изоляторах, и в подвоздушных ток шинах или кабелях в зоне, охвачиваемой трансформаторами тока этой защите.

ПРИНЦИП ДЕЙСТВИЯ И ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Реле действует по принципу сравнения значений токов в первичной и вторичной обмотках защищаемого трансформатора.

В нормальном режиме и при сквозных коротких замыканиях между токами в обмотках трансформатора не возникает дифференциального тока (при повреждении (в зоне действия защиты) это соотношение нарушается). Реле типа ИДБ-211 устроено так, что оно реагирует на нарушение определенного соотношения между токами в обеих обмотках трансформатора.

На рис. 8 представлена схема внутренних соединений реле ИДБ-211. Оно имеет одну рабочую цепь (зажмы 6—8) и две тормозные цепи (зажмы 7—5 и 7—7).

Принципиальная схема включения дифференциального реле для одной фазы приведена на рис. 9.

При сквозных коротких замыканиях (повреждение вне зоны действия защиты) в рабочей цепи протекает один разностный ток (ток небаланса), соответствующий различной эффективности трансформации в обеих измерительных трансформаторах тока.

При аварии в защищаемой зоне через рабочую цепь реле течет ток, равный сумме вторичных токов трансформаторов тока, установленных на обеих сторонах защищаемого трансформатора. По тормозным цепям протекают вторичные токи соответствующих трансформаторов тока.

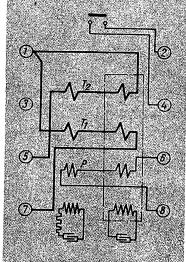


Рис. 8. Схема внутренних соединений реле типа ИДБ-211

реле обеспечивает селективную и чувствительную защиту трансформаторов с учетом: а) различия номинальных коэффициентов трансформации и ошибок (возрастающих при больших токах) измерительных трансформаторов тока; б) разных групп соединения обмоток защищаемого трансформатора.

При размыкании обмоток реле типа ИДБ-211 дается сигнал о том, что при двухстороннем питании места повреждения в защищаемой зоне обе тормозные цепи работают как рабочие, то есть чувствительность защиты при этом повышается.

Для предотвращения неселективного отключения защищаемого силового трансформатора при его выключении или при восстановлении напряжения (из-за дробления выпадающих токов) рабочая цепь реле присоединяется к вторичной обмотке вспомогательного насыщающегося трансформатора типа ВТН-561 (поставляется заводом komplektno с реле). Этот промежуточный трансформатор имеет также обмотки для компенсации различия вторичных токов в притягивающих трансформаторах тока, установленных на обеих сторонах защищаемого силового трансформатора (один из них — защищающееся трансформатора типа ВТН-561, см. выпуск № 3806). Примерная схема присоединения реле типа ИДБ-211 komplektno с трансформатором типа ВТН-561 для одной фазы приведена на рис. 10.

Реле построено на индукционном принципе. По конструкции магнитной системы, подвиж-

Апериодики рабочей и тормозных цепей реле подобраны так, что при нормальном режиме нагружения или сквозных коротких замыканиях не возникает действие подвижной части реле направляемое в сторону размыкания контактов реле. Когда ток в рабочей цепи при повреждении в защищаемой зоне будет равным определенной части (проценту) тормозных токов, контакты реле замкнутся. Таким образом, чем больше ток нагрузки и выше коэффициент короткого замыкания, тем больше ток срабатывания реле, то есть реле имеет так называемую процентно-дифференциальную характеристику.

Такая характеристика дифференциального

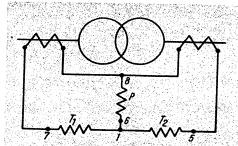


Рис. 9. Схема включения дифференциального реле (для одной фазы)

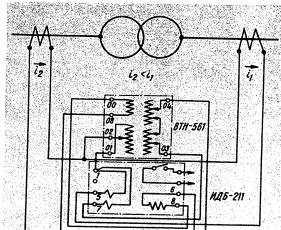


Рис. 10. Схема включения реле типа ИДБ-211 komplektno с вспомогательным трансформатором ВТН-561 для защиты трансформатора (для одной фазы)

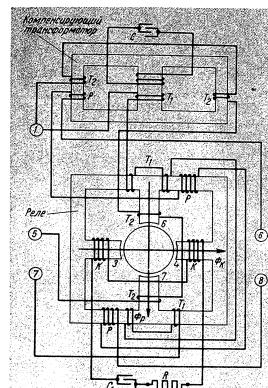


Рис. 11. Схема размещения катушек реле типа ИДБ-211

ной части, контактной системы и наружных габаритов реле типа ИДБ-211 ничем не отличается от описанной выше реле типа ИДБ-201 (за исключением того, что реле типа ИДБ-211 не имеет добавочного удлиняющего якоря магнита, а следовательно, и укрепленного на оси якоря 13).

На рис. 11 представлена схема размещения катушек реле типа ИДБ-211. Рабочие катушки

реле расположены на ярме магнитной системы так, что при протекании по ним тока, они создают для взаимно перпендикулярных пространственно магнитных потоков Φ_1 и Φ_2 . На полюсах 3 и 4 магнитной системы находятся катушки К. Эти катушки соединены между собой последовательно и образуют с конденсатором C и ферромагнитом F вспомогательный катушку, при помощи которой потоки Φ_1 и Φ_2 сдвигаются между собой по фазе. Взаимодействие этих магнитных потоков с индуцированными ими токами в роторе создают на оси ротора врачающий момент в сторону замыкания контактов реле.

Четыре тормозные катушки T_1 и две тормозные катушки T_2 расположены на ярме и на полюсах 6 и 7 таким образом, что они также образуют два пространственно перпендикулярных потока между собой по фазе магнитных потоков, создаваемых рабочими катушками реле. Направление этого момента зависит от фазового соотношения между тормозными токами. При включении реле по схеме рис. 9 и сквозном коротком замыкании обе тормозные цепи T_1 и T_2 создают момент в сторону размыкания контактов. При повреждении в зоне действия защиты и любом одностороннем питании в соответствующей тормозной цепи помогает рабочей цепи P создавать момент в сторону замыкания контактов. При двухстороннем питании обе тормозные цепи совместным действием создают момент в сторону замыкания контактов, который, суммируясь с моментом от рабочей цепи, еще больше увеличивает чувствительность защиты.

Кроме индукционной системы в реле встроен вспомогательный трансформатор. Он предложен для компенсации явленных взаимоиндуктивных явлений. Действие этого добавочных потоков в индукционной системе реле, искающей действие рабочего и тормозных токов.

Схема соединений компенсирующего трансформатора приведена на рис. 11.

ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Номинальный ток — $I_n = 5 \text{ а}$
Номинальная частота — 50 Гц

Минимальный ток в дифференциальной обмотке вспомогательного трансформатора типа ВТН-561, необходимый для срабатывания реле типа ИДБ-211, — 2,5 а при питании ра-

бочей цепи реле от ВТН-561 на его установке «40».

Тормозная характеристика реле может регулироваться отпайками дифференциальной обмотки трансформатора типа ВТН-561 в пределах 25—60%. При этом необходимо иметь в

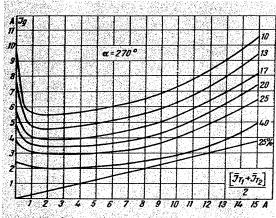


Рис. 12. Тормозные характеристики реле типа ИДБ-211 при $\alpha = 270^\circ$

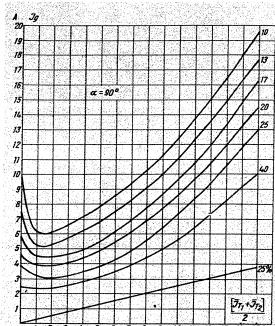


Рис. 13. Тормозные характеристики реле типа ИДБ-211 при $\alpha = 90^\circ$

виду, что при регулировке характеристики изменяется также ток срабатывания реле.

Зависимость тока срабатывания (в первичной обмотке ВТН-561) от геометрической полусуммы тормозных токов для разных отпаков первичной обмотки ВТН-561 представлена в виде кривых на рисунках 12 и 13. Две семейства кривых, имеющиеся на рисунках, даны для двух крайних углов зажигания фаз между вектором тока в дифференциальной обмотке ВТН-561 и вектором геометрической полусуммы тормозных токов: при $\alpha = 90^\circ$ нижняя тормозная характеристика (при установке «40» на ВТН-561) располагается дальше всего, а при $\alpha = 270^\circ$ — ближе всего к 25 % характеристике.

Заданное время срабатывания реле от рабочего тока приведено на рис. 14.

Потребляемая мощность: при токе $I = 2.5 \text{ A}$, протекающем через одну из тормозных цепей реле, соединенной последовательно с первичной обмоткой трансформатора типа ВТН-561 (уставка «40») — около 6 W ; то же при токе $I = 5 \text{ A}$ — около 16 W .

Термическая устойчивость тормозных катушек реле — 5,5 A — длительность, 250 a — в течение 1 сек.

Реле имеет один нормально открытый контакт. Разрывная мощность контактов в цепи постоянного тока с индуктивной нагрузкой (постоянная времени не более $5 \cdot 10^{-3} \text{ sec}$) — 50 W при напряжении до 220 V и токе не более 2 A .

Электрическая прочность изоляции токоведущих частей относительно корпуса — 2000 V 50 Hz в течение одной минуты.

Вес реле — 5,3 kg .

Реле удовлетворяет требованиям ГОСТ 711—41.

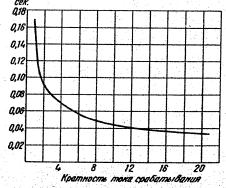


Рис. 14. Время срабатывания реле типа ИДБ-211

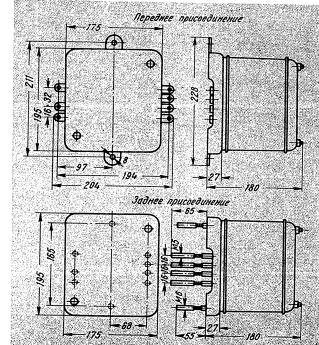
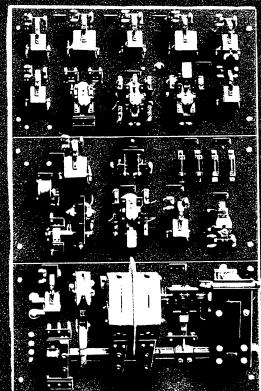


Рис. 15. Габаритные и установочные размеры реле типа ИДБ-211

ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

В заказе указывать:
Наименование реле
Тип реле
Количество реле
Род присоединения (переднее или заднее).

ВСЕСОЮЗНОЕ ОБЪЕДИНЕНИЕ „МАШИНОИМПОРТ“



Станции управления

ПУСК ЧЕРЕЗ АВТОТРАНСФОРМАТОР ИЛИ РЕАКТОР



Издано в Советском Союзе

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ ВЫСОКОВОЛЬТНЫМИ И НИЗКОВОЛЬТНЫМИ СИНХРОННЫМИ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЯМИ

Станции серий СНЛ7101, П2104, П2105, П2111 применяются для пуска через автотрансформатор или реактор высоковольтных и низковольтных синхронных электродвигателей.

Перечень серий станций с указанием их основных отличительных особенностей приведен в табл. 1, а подробные характеристики каждой серии даны в последующих частях каталога.

Таблица 1

Части каталога	Серии станций	Основные отличительные особенности
I	СНЛ7101	Легкий автотрансформаторный или реакторный пуск высоковольтного синхронного электродвигателя. Включение возбуждения в одну ступень. Цепи управления постоянного тока
II	П2104	То же, что СНЛ7101, но подача возбуждения в две ступени
III	П2105	Тяжелый и легкий автотрансформаторный или реакторный пуск высоковольтного синхронного реверсивного электродвигателя. Включение возбуждения в одну ступень. Цепи управления постоянного тока
IV	П2111	Тяжелый автотрансформаторный пуск низковольтного синхронного электродвигателя. Цепи управления переменного тока

ФОРМУЛИРОВАНИЕ ЗАКАЗА

В заказе следует указать:

Наименование и тип станции управления.

Номинальный ток цепи возбуждения.

Напряжение цепи возбуждения.

Напряжение цепи управления.

Напряжение цепи отключения настенных выключателей.

При заказе станций П2111 (часть IV), вместо напряжения цепи отключения, указывается напряжение и ток цепи статора.

Желательно также указание мощности, типа и назначения электродвигателя.

Часть I

СТАНЦИЯ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИИ СНЛ7101

Станции серии СНЛ7101 предназначены для легкого¹ асинхронного пуска высоковольтных синхронных электродвигателей при помощи автотрансформатора или ре-актора.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Обмотки электродвигателя включаются в следующем порядке. На статор подается пониженное напряжение через автотрансформатор или реактор. Затем при подсynchronousной скорости включается возбуждение. Электродвигатель втягивается в синхронизм. Затем подается полное напряжение на статор.

Принципиальная электрическая схема станции управления серии СНЛ7101 изображена на рис. 1.

При пуске через реактор аппараты, предназначенные для управления нулевым напряжением, не используются. Для управления станции применяется постоянным током от отдельного источника (аккумуляторной батареи). Напряжение цепи возбуждения при отключении должно быть не более 220 в.

Станция управления обеспечивает выполнение следующих операций:

а) автоматический автотрансформаторный (или реакторный) пуск синхронного электродвигателя;

б) подача импульса на отключение электродвигателя от сети при нарушении нормального режима работы.

Электродвигатель отключается от сети:

а) при шунтировании катушки 1РБ контактом РНН вследствие исчезновения или недопустимого снижения напряжения на статоре электродвигателя продолжительностью, превышающей задержку времени реле 1РБ;

б) при замыкании контактов защиты, которые включаются в цепь катушки 2РБ параллельно НЗ контакту 1РБ;

в) при исчезновении или недопустимом колебании тока возбуждения, в результате чего отключается реле РНН; последнее возможно при выпадании двигателя из синхронизма;

¹ «Легким пуском» называется пуск электродвигателя вхолостую или при небольшой нагрузке на валу, когда возможно втягивание в синхронизм при пониженном напряжении на статоре.

) при замыкании контакта РК до включения частичного выключателя У.

Командо-аппарат и другие аппараты, не установленные на станции управления, за-казываются отдельно.

Командо-аппарат выбирается соответ-ственно табл. 2.

Таблица 2

	П о л о ж е н и е			
	вклю- чен но	после вклю- чения	после отклю- чения	отклю- чен но
КК1	×	×	—	—
КК2	—	×	×	—
КК3	×	—	—	—
КК4	—	—	—	×

В качестве разрядного сопротивления СР могут быть поставлены сопротивления СН-1-8 или СД10-130. Разрядное сопротивление выбирается при заказе элек-тродвигателя.

Основные технические данные станций управления серии СНЛ7101 приведены в табл. 3.

Таблица 3

Тип	Номиналь- ный ток, возбуж- дения, а	Номиналь- ное напря- жение цепи управления, в	Вес, кг
СНЛ7101-52А1	600	110	200
СНЛ7101-52А2	600	220	200

Высота станций—1750 мм, ширина 900 мм.

Назначение аппаратов, встроенных в станцию управления, а также их типы и обозначения в схеме приведены в табл. 4.

Таблица 4

Наименование и назначение аппаратов	Обозначение	Тип
Контактор с защелкой со смешанными главными контактами (2НО и 1НЗ) для переключения обмотки возбуждения синхронного электродвигателя с различным сопротивлением на источник питания или наборот	М	КТЭ7525
Катушка защелки контактора	М3	
Блокконтактор с пристроенным часовым механизмом для контроля продолжительности пуска электродвигателя в асинхронном режиме	РК	КТ2-1010/2
Реле времени для контроля продолжительности пуска электродвигателя в асинхронном режиме	1РП	ЭРЭ106
Контактор для контроля продолжительности пуска электродвигателя в асинхронном режиме	2РП	КП1-0071
Контактор для взаимной блокировки масляных выключателей Л, Н, У	КФ	КП1-1211
Контактор для подачи полного возбуждения электродвигателя после завершения синхронизации	КБ	КП1-0511
Контактор для взаимной блокировки масляных выключателей Л, Н, У	КНВ	КП1-1401
Реле времени, контролирующее наличие тока в обмотке возбуждения статора электродвигателя	РНТ	ЭРЭ105
Реле времени для блокировки цепи управления с источником питания статора электродвигателя	1РВ	ЭРЭ105
Реле токовое с защелкой, предназначенное для подачи импульса на отключение электродвигателя от сети при срабатывании защиты и запрещения повторного пуска без предварительного освобождения защелки	2РВ	ЭРЭ71В
Реле времени, предназначенное для подачи импульса на включение контактора М при подсynchronous скорости электродвигателя	1РПВ	ЭРЭ105
Реле времени, создающее задержку времени между подачами пониженного и полного возбуждения электродвигателя	2РВ	ЭРЭ185
Реле времени, создающее задержку времени между подачами полного возбуждения электродвигателя и полного напряжения в цепь его статора	1РВ	ЭРЭ185
Реле, ограничивающее форсировку возбуждения двигателя при пуске	РФ	ЭРЭ105
Реле времени, предназначенное для подачи импульса на подключение электродвигателя к сети при нормальном пуске	РН	ЭРЭ105
Реле, включающее сигнал исчезновения напряжения в цепи отключения электродвигателя	РС	ЭРЭ105
Реле времени, блокирующее реле РПВ с контактором М	РКС	ЭРЭ185
Рубильник двухполюсный с двумя НО блокконтактами, подающий одновременно питание цепи управления (Л1, Л2) и цепи отключения (Л11, Л12)	IP	РО-1 ГР-1 60 а 250 в
Предохранители в цепи управления и в цепи отключения	ИП и 2П	
Выпрямитель, питающий катушку реле 1РПВ	В	BK102A
Лампа сигнальная	ЛК	

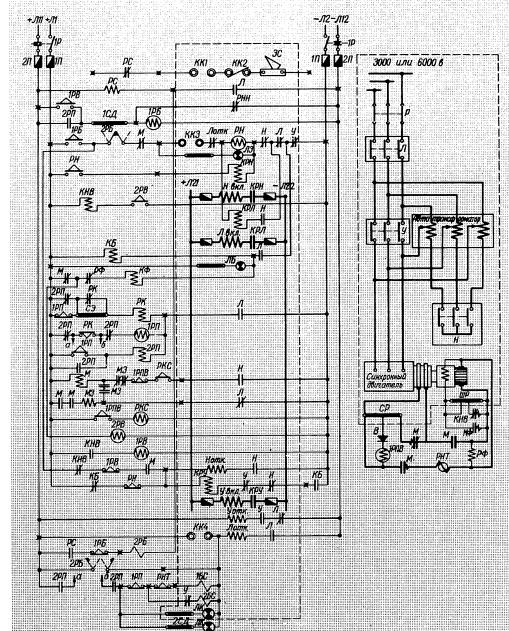


Рис. 1. Станция управления СНЛ7101. Элементная схема управления. Аппараты обведены пунктиром, не находятся на панели.

3658

3658

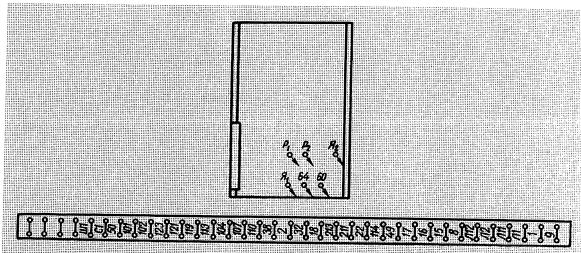


Рис. 2. Станция управления СНЛ7101. Размещение на задней стороне панели кабельных наконечников для внешних присоединений и зажимов рейки.

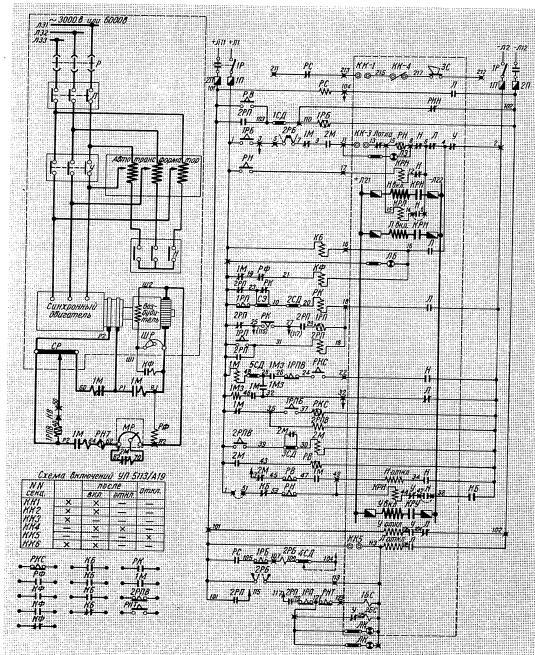


Рис. 3. Станция управления П2104. Элементная схема управления. Аппараты, обведенные пунктиром, не находятся на панели.

Часть II

СТАНЦИЯ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИИ П2104

Станции управления серии П2104 предназначены для управления и пуска через общего применения и для прокатных станов.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Станции предназначены для пуска электродвигателя с включением возбуждения в две ступени при пониженном напряжении на статоре по схеме так называемого „легкого пуска”, т. е. пуска вхолостую или с небольшим моментом нагрузки на валу электродвигателя.

Однотактный электродвигатель включается в следующем порядке: на статор подается пониженное напряжение через автотрансформатор или реактор; затем при подсинхронной скорости через сопротивление включается обмотка ротора. Электродвигатель входит в синхронизм, на ротор подается полное напряжение, включается статор.

При пуске через реостат аппараты, предназначенные для управления нулевым выключателем, не используются.

Цепи управления станции питаются постоянным током от отдельного источника (от аккумуляторной батареи).

Некоторые аппараты, установленные на станции, имеют запасные блокконтакты, которые могут быть использованы для внешних блокировок и сигнализации.

Станции исполняются в виде панелей высотой 1800 мм и шириной 1000 мм.

Схема станции приведена на рис. 4.

Задачи. Для защиты электродвигателя должна быть установлена отдельная панель защиты, все аппараты которой воздействуют на реле 2РБ, отключающее линейный выключатель.

На станции управления предусматривается защита: от исчезновения тока в цепи возбуждения двигателя; от затянувшегося

пуска, от исчезновения либо резкого снижения напряжения в высоковольтной сети на время, превышающее, чем суммарное время

реле РНН и 1РБ.

Предусматриваются также плавкие предохранители в цепи управления и в цепи отключения масляных выключателей.

Таблица 5
ТИПЫ СТАЦИИ УПРАВЛЕНИЯ И ИХ ОСНОВНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ

Тип станции управления	Номинальный ток главных контактов контактора 1М, а		Номинальный ток главных контактов контактора 2М, а		Номинальное напряжение цепи управления*, в	
	НО	НЗ	прерывисто-продолжительный режим (до 8 часов)	кратковременный режим (более 8 часов)		
П2104-311	150	115	40	150	115	110
П2104-321	150	115	40	150	115	220
П2104-411	300	225	75	300	225	110
П2104-421	300	225	75	300	225	220
П2104-511	600	450	150	350	260	110
П2104-521	600	450	150	350	260	220

* Предусмотрены исполнения аппаратов цепи отключения масляных выключателей и для цепи возбуждения следующих напряжений: 220, 110, 55, 48 и 24 в постоянного тока.

Перечень аппаратов, входящих в станции управления, с указанием их наименования и назначения приведен в табл. 6.

Таблица 6

Условное обозначение аппаратов	Типы станций управления			Наименование и назначение аппаратов
	П2104-31	П2104-41	П2104-51	
1М	КТ4223	КТ4224	КТ4225	Первый контактор возбуждения, коммутирующий цепь возбуждения двигателя
2М	КП924М	КП925М	КП925М	Второй контактор возбуждения, включающий полное возбуждение электродвигателя
РНТ	РЭ105/2-А (на 150 а)	РЭ105/2-А (на 300 а)	РЭ105/2-А (на 600 а)	Реле нулевого тока, действие которого вызывает отключение линейного выключателя при исчезновении тока в цепи возбуждения электродвигателя
КФ		КП11/10		Контактор формирования возбуждения при питании обмотки возбуждения от собственного возбудителя
КВ		КП11		Контактор блокировочный, управляемый выключателем Л, осуществляющий электрическую блокировку выключателя Л. Н. У
РФ		РЭ105/1-А		Реле формирования возбуждения, управляющее контактором КФ. При падении цепи возбуждения от постоянного тока контактор КФ должен контроировать наличие напряжения в цепи последнего
1РПВ		РЭ185/1-А		Реле подачи возбуждения при подсинхронной скорости (95–98% синхронной) во время пуска электродвигателя
2РПВ		РЭ185/2-А		Реле возбуждения, управляемое контактором 2М
РКС		РЭ185/2-А		Реле контроля цепей катушек аппаратов синхронизации
РК 1РП 2РП		РЭ218 РЭ185/2-А КП11		Реле времени пуска электродвигателя, подавляющее последний, если асинхронный режим затянулся
РВ		РЭ185/1-А		Реле времени вспомогательное, задающее задержку времени между отключением второго контактора возбуждения 2М и включением выключателя ускорения У
РН		РЭ105/2-А		Реле, управляющее контактором нулевого выключателя
РС		РЭ105/1-А		Реле сигнализации, контролирующее наличие напряжения в цепи отключения выключателя
1РБ		РЭ105/2-А		Реле блокировочное, контролирующее: 1) наличие напряжения в трехфазной высоковольтной сети и цепи управления и 2) работу реле РК–1РП–2РП
2РБ		РЭ75-В		Реле блокировочное промежуточное, воспринимающее и подающее импульсы на отключение линейного выключателя
1Р		РО-За		Рубильник цепей управления и отключения выключателей
ЛК		ЛС-5		Лампа сигнальная, контролирующая целостность отключающей катушки выключателя в течение всего времени работы двигателя
ИП, 2П		ПР-1		Предохранители плавкие для защиты цепи управления и цепи отключения выключателей
КВ		ВК-102		Круглосный выпрямитель для питания катушки реле РПВ при пуске электродвигателя

Часть III

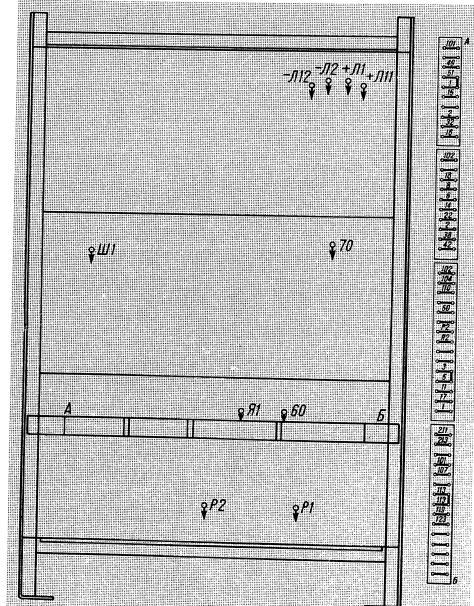


Рис. 4. Станция управления П2104. Размещение на задней стороне панели кабельных наконечников для внешних присоединений и зажимных рейка.

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИИ П2105

Станции управления серии П2105 предназначены для управления и пуска через автотрансформатор или реактор реверсивных высоковольтных синхронных электродвигателей общего применения.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Схема станции предусмотрена как для так называемого "легкого" пуска, так и для "тяжелого" пуска через автотрансформатор или через реактор.

При "легком" пуске электродвигатель втягивается в синхронизм при понижении напряжения на статоре. При этом толчки пускового тока получаются меньшие. Однако синхронизирующий момент электродвигателя при легком пуске также значительно уменьшается. Этот способ пуска можно применять только тогда, когда нагрузка электродвигателя невелика, например при пуске мотор-генераторов.

Обмотки электродвигателя при легком пуске включаются в следующем порядке. На статор подается пониженное напряжение через автотрансформатор или реактор; при подсинхронной скорости включается возбуждение ротора; на статор подается полное напряжение.

Если необходимо пускать электродвигатель при пониженном напряжении на статоре, то "тяжелый пуск" применяется в тех случаях, когда нагрузка на валу велика. В этом случае применяется следующий порядок пуска. Статор подключается на номинальное напряжение, затем на статор подается полное напряжение; при подсинхронной скорости включается возбуждение ротора.

Набор схемы для осуществления того или другого способа пуска достигается путем соответствующей установки перемычек на лицевой стороне станции.

При работе через реактор аппараты, предназначенные для управления и нулевого выключателем, не используются.

Цепи управления станции питаются от отдельного источника постоянного тока (от аккумуляторной батареи).

Некоторые аппараты, установленные на станции, имеют запасные блокконтакты, которые могут быть использованы для внешних блокировок и сигнализации.

Станции, используются в виде панелей высотой 1800 мм.

Схема станции приведена на рис. 5.

Защита. Для защиты электродвигателя должна быть установлена отдельная панель защиты, все аппараты которой воздействуют на реле 2РБ, отключающее линейный магнит.

На станции управления предусматривается защита: от исчезновения тока при возбуждении электродвигателя; от затянувшегося пуска; от исчезновения либо резкого снижения напряжения в высоковольтной сети на время большее, чем суммарное время реле РНН и 1РБ.

Предусмотрены также плавкие предохранители в цепи управления и в цепи отключения выключателей.

Таблица 7

Тип станции управления	Номинальный ток главных контактов контактора М, а			Ширина, мм
	НО		НЗ	
	прерывисто-продолжительный режим (до 8 часов)	продолжительный режим (более 8 часов)	кратковременный режим	
П2105-311	150	115	40	110
П2105-321	150	115	40	220
П2105-411	300	225	75	110
П2105-421	300	225	75	220
П2105-511	600	450	150	110
П2105-521	600	450	150	220

* Предусмотрены исполнения аппаратов цепи отключения масляников и цепи возбуждения для следующих напряжений: 220, 110, 55, 48, 24 в постоянного тока.

Таблица 8

Условное обозначение аппаратов	Типы станций управления			Наименование и назначение аппаратов
	П2105-311	П2105-411	П2105-511	
М	КТ4223	КТ4224	КТ4225	Контактор, коммутирующий цепь возбуждения двигателя
РНТ	РЭ105/2-А (на 150 а)	РЭ105/2-А (на 300 а)	РЭ105/2-А (на 600 а)	Реле пульсного тока, действие которого вызывает отключение линейного масляного выключателя при исчезновении тока в цепи возбуждения электродвигателя
КФ		КП11/10		
КВ		КП11		
РФ		РЭ105/1-А		Контактор блокировочный, управляемый выключателями ЛВ и ЛН, осуществляет электрическую блокировку выключателей ЛВ (или ЛН), Н и У
РПВ		РЭ185/2-А		Реле формирования возбуждения при питании обмотки возбуждения от собственного возбудителя
РКС		РЭ185/2-А		Контактор блокировочный, управляемый выключателями ЛВ и ЛН, осуществляет электрическую блокировку выключателей ЛВ (или ЛН), Н и У
РК 1РГ 2РГ		РЭ185/2-А РЭ105/2-А КП21		Реле формирования возбуждения при подзонарной сквозной (однофазной синхронной) во время пуска электродвигателя
РН		РЭ105/2-А		Реле контроля цепи синхронизации, контролирующее работу реле РПВ и обеспечивающее задержку времени между включением контактора ускорителя У и контактора возбуждения М
РВ		РЭ185/2-А		Реле задержки времени пуска электродвигателя, отключающее последние, если в асинхронном режиме затянулся
РС		РЭ105/1-А		Реле времени, обеспечивающее выдержку времени при переводе управления на ход «назад»
1РВ		РЭ105/2-А		Реле сигнализации, контролирующее наличие напряжения в цепи отключения выключателя
2РВ		РЭ975-В		Реле блокировочное промежуточное, воспринимающее положение выключателя на отключение линейного выключателя
3РВ		РЭ183/2-А		Реле блокировочное, контролирующее выключенное положение универсального переключателя КК
1Р	РО-3а			Рубильник цепей управления и отключения выключателей
ЛК	ЛС-5			Лампа сигнальная, контролирующая целостность отключающей катушки выключенного линейного выключателя в период работы двигателя
ИП, 2П	ПР-1			Продолжительное токоведущее для защиты цепи управления и цепи отключения выключателей
КВ	БК102			Контактор выправительный для питания катушки РПВ при пуске двигателя

Перечень аппаратов, входящих в станции управления, с указанием их наименования и назначения приведен в табл. 8.

3658

3658

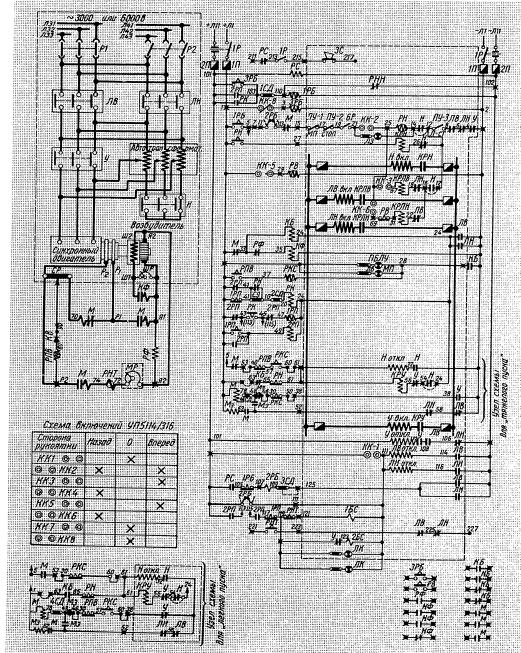


Рис. 5. Станция управления П2105. Элементная схема управления. Аппараты, обведенные пунктиром, не находятся на панели.

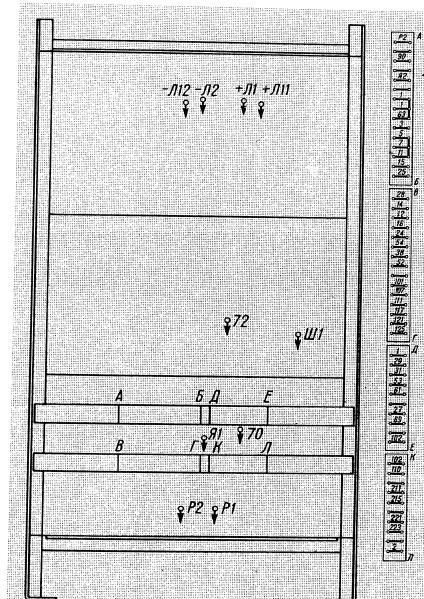


Рис. 6. Станция управления П2105. Размещение на задней стороне панели кабельных наконечников для внешних присоединений. Зажимная рейка.

Часть IV

СТАНЦИИ УПРАВЛЕНИЯ СЕРИИ П2111

Станции управления серии П2111 предназначены для управления и пуска через общего применения. вольтных синхронных электродвигателей автотрансформатором или реактором низкого напряжения.

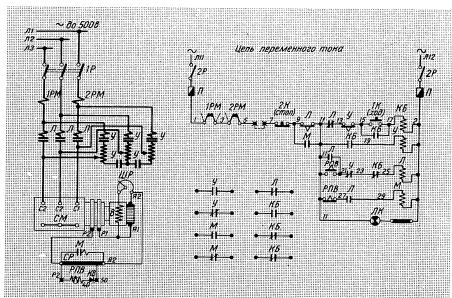


Рис. 7. Станция управления П2111. Элементная схема управления. Аппараты, обведенные пунктиром, не находятся на панели.

ОПИСАНИЕ КОНСТРУКЦИИ

Схема станции предусмотрена для автоматического трансформаторного пуска электродвигателя и относится к разряду схем, осуществляющих так называемый "тяжелый пуск", имеющий признаки плавного пуска. Таким образом, в тех случаях, когда к двигателю подводится постоянное приложено большая нагрузка и следовательно, втягивание в синхронизм происходит только при полном напряжении на статоре.

Обмотки электродвигателя включаются в такой последовательности. На статор через автотрансформатор подается пониженное напряжение (включение контактора У); на статор подается полное напряжение (включение контактора Л). При налаже-

щей скорости включается возбуждение ротора. Цепи управления станции питаются переменным током.

На панели станции предусмотрен рубильник, включающий статор двигателя

на полную мощность.

Некоторые аппараты, установленные на

станции, имеют запасные блок-контакты,

которые могут быть использованы для внешних блокировок и сигнализации.

Станции выполняются в виде панелей

высотой 2300 мм.

Схема станции приведена на рис. 8.

Защита. На станции управления предусмотрена защита от коротких замыканий

в двигателе и от затянувшегося пуска.

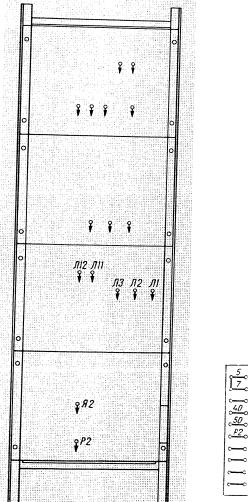


Рис. 8. Станция управления П2111. Размещение на задней стороне панели кабельных наконечников для внешних присоединений и застежка.

Тип станции управления	Номинальный ток, а				Ширина, мм	
	цепь статора	цепь ротора	цепь статора	цепь ротора		
	прерывисто-продолжительный режим (до 8 часов)		продолжительный режим (более 8 часов)			
П2111-311	150	75*	115	55*	110	600
П2111-321	150	75*	115	55*	220	600
П2111-331	150	75*	115	55*	380	600
П2111-411	300	150*	225	115*	110	600
П2111-421	300	150*	225	115*	220	600
П2111-431	300	150*	225	115*	380	600
П2111-511	600	300*	450	225*	110	700
П2111-521	600	300*	450	225*	220	700
П2111-531	600	300*	450	225*	380	700

* Может быть изменен по требованию заказчика в пределах 300 а и до 75 а (для прерывисто-продолжительного режима) и соответственно 225 а и 55 а (для продолжительного режима).

Таблица 10

Условное обозначение аппаратов	Типы станций управления			Наименование и назначение аппаратов
	П2111-311	П2111-411	П2111-511	
У	КТ22-Е с МВ12/2 (уставка времени до 6 сек)	КТ3088-А с МВ12/13	КТ3084-А с МВ12/4 (уставка времени до 6 сек)	Контактор ускорения, включающий статор двигателя через автотрансформатор на сеть при помощи кнопки «пуск» и одновременно соединяющий обмотку автотрансформатора в звезду. Симбекен пристранным к нему магнитным реле времени
Л	КТ33-А с МВ12/3 (уставка времени до 6 сек)	КТ34-А с часовым механизмом № 13	КТ35-А с часовым механизмом № 13 (уставка времени до 15 сек)	Контактор линейный, включающий статор двигателя на полное напряжение сети
М	КТ12-Е	КТ23-А	КТ24-А	Контактор возбуждения, коммутирующий цепь возбуждения двигателя
Р	РО-За	РО-За	РО-5	Рубильник — разъединитель главного тока
РМ, 2РМ	Р92111/01-В (на 150 а)	Р92111/01-В (на 300 а)	Р92111/01-В (на 600 а)	Реле максимального тока в цепи статора
РПВ		Р9185-2/А		Реле подачи возбуждения при подсynchronous скорости (95—98% синхронной) во время пуска двигателя
ИК, 2К		КХ1500		Кнопки «ход» и «стоп» для пуска и остановки двигателя
2Р		РО-За		Рубильник в цепи управления
ЛК		ЛС-5		Лампа сигнальная, контролирующая нормальный пуск двигателя, а также наличие напряжения в цепи управления
П		ПР-1		Предохранители плавкие для защиты цепи управления
КВ		ВК-102		Корпусной выпрямитель для питания катушки реле РПВ при пуске двигателя



STAT

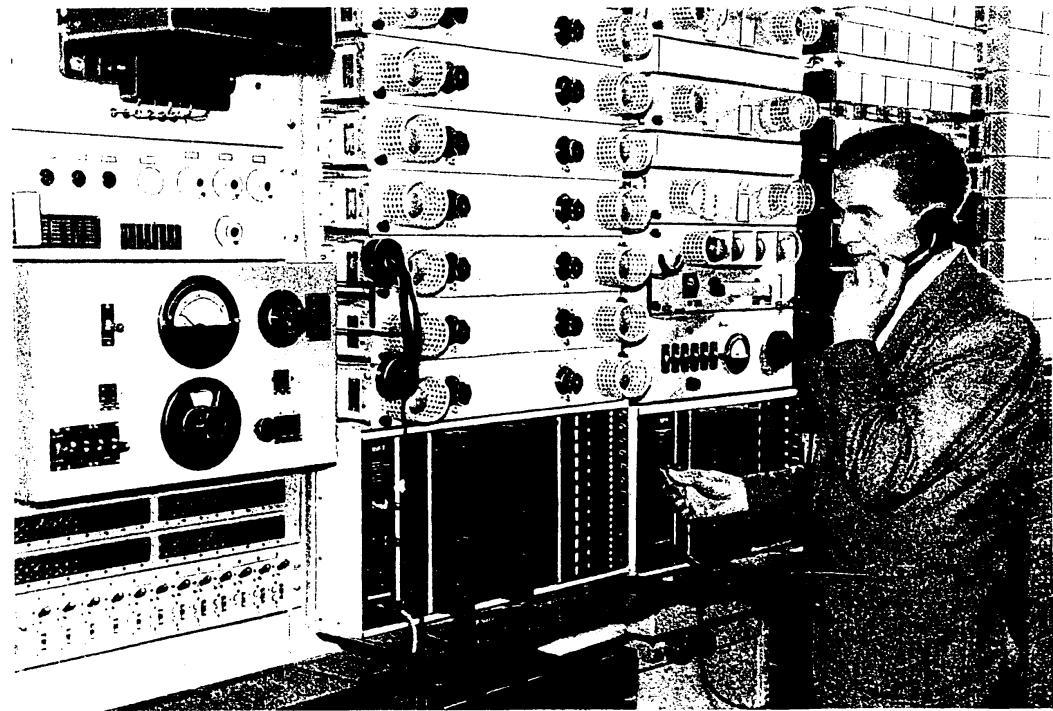
[Redacted Box]

aus unserem reichhaltigen Angebot auf dem Gebiet der Elektrotechnik sollen die vorliegenden Prospekte geben. Sie bringen in gedrängter Form einen Überblick über das von uns bearbeitete Exportgebiet. Wir sind gern bereit, ihn durch ins einzelne gehende Informationen zu ergänzen. Als Außenhandelsunternehmen der DDR für alle Waren der Elektrotechnik, im Ausland längst ein Begriff geworden, tätigen wir den gesamten Import und Export in unserem Fachbereich.



DEUTSCHER INNEN- UND AUSSSENHANDEL
E L E K T R O T E C H N I K
BERLIN C 2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 517283 · TELEGRAMME: DIAELEKTRO

EINRICHTUNGEN UND APPARATE DER FERNMELDETECHNIK



DIA

FERNMELDETECHNIK

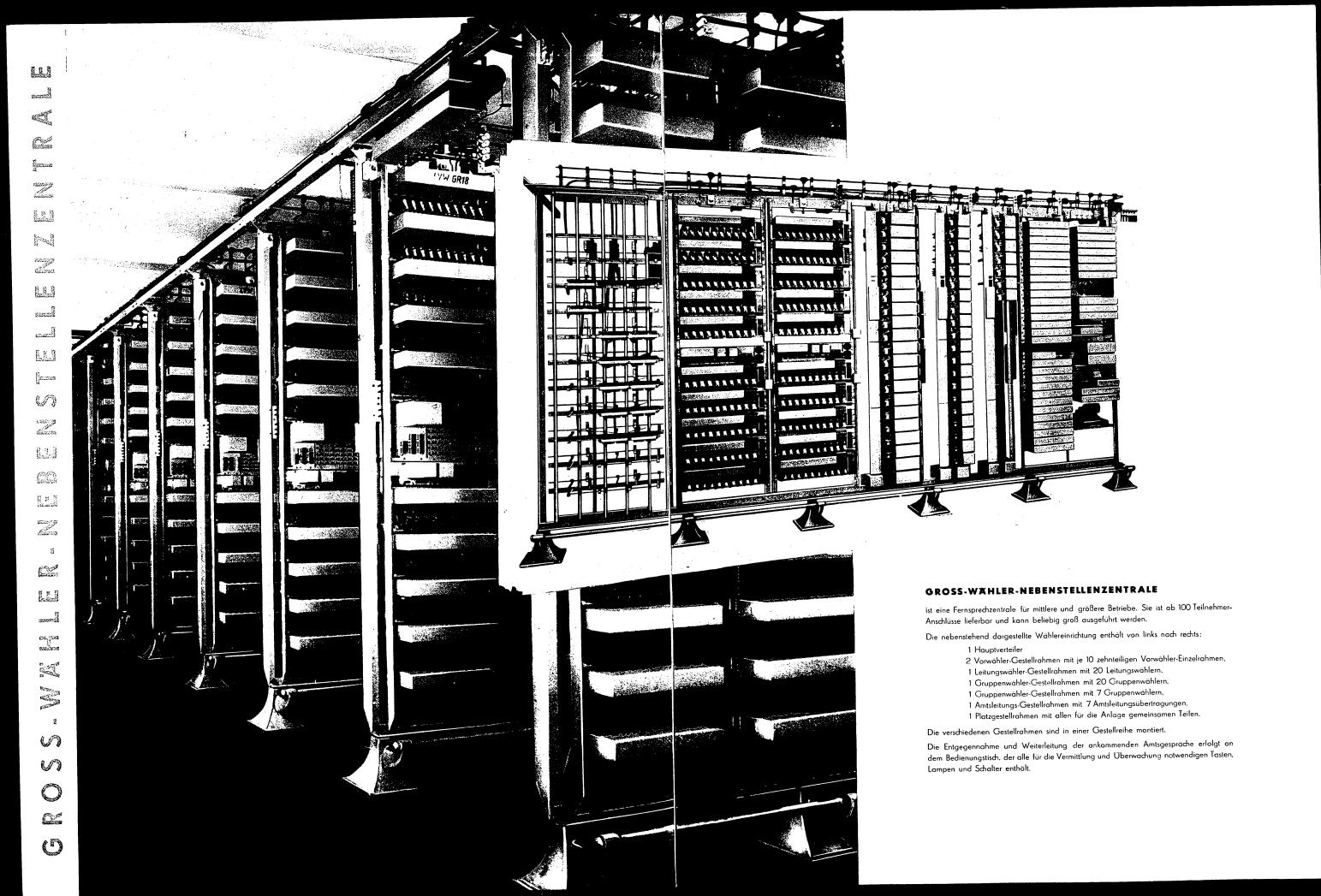
Der Ablauf des heutigen Lebens ist ohne Telefonie und Telegraphie fast undenkbar geworden. In Gedankenschnelle reisen Nachrichten über tausende von Kilometern, von Kontinent zu Kontinent – eine Tatsache, die für die gesamte Wirtschaft von großer Bedeutung ist, ganz abgesehen von heute schon selbstverständlich erscheinenden Erleichterungen, die uns Telegraphie und Telefonie im privaten Bereich bringen.

Wenn es zuweilen schien, als wolle die Funktechnik der Nachrichtenübermittlung auf dem Leitungswege den Rang ablaufen, so belehrte uns die Entwicklung, daß die Telefonie über Draht dank ihrer Vervollkommenung und ihrer Störungsfreiheit das Feld behauptet.

Die führenden Fertigungsstätten der Deutschen Demokratischen Republik haben der Fernmelde-technik ihre volle Aufmerksamkeit gewidmet und nicht versäumt, den technischen Fortschritt auch in der Telefonie über Draht voranzutreiben. Auf Grund dieser intensiven Entwicklungsarbeit können wir mit einem Angebot hervorragender Geräte und Anlagen der Fernmeldetechnik aufwarten.

GROSS-WÄHLER-NEBENSTELLENZENTRALE

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7



GROSS-WÄHLER-NEBENSTELLENZENTRALE

ist eine Fernspredizentrale für mittlere und größere Betriebe. Sie ist ab 100 Teilnehmer-Anschlüsse lieferbar und kann beliebig groß ausgeführt werden.

Die nebenstehend dargestellte Wählereinrichtung enthält von links nach rechts:

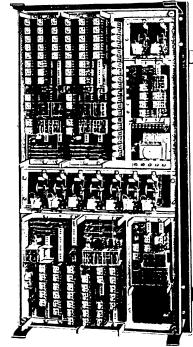
- 1 Hauptverteiler
- 2 Vorwähler-Gestellrahmen mit je 10 rechteiligen Vorwähler-Einzelfrahmen.
- 1 Leitungswähler-Gestellrahmen mit 20 Leitungswählern.
- 1 Gruppenwähler-Gestellrahmen mit 20 Gruppenwählern.
- 1 Anstellungs-Gestellrahmen mit 7 Anstellungsübertragungen.
- 1 Platzgestellrahmen mit allen für die Anlage gemeinsamen Teilen.

Die verschiedenen Gestellrahmen sind in einer Gestelleiche montiert.

Die Entgegennahme und Weiterleitung der ankommenden Anrufer sprache erfolgt an dem Bedienungssitz, der alle für die Vermittlung und Überwachung notwendigen Tasten, Lampen und Schalter enthält.

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

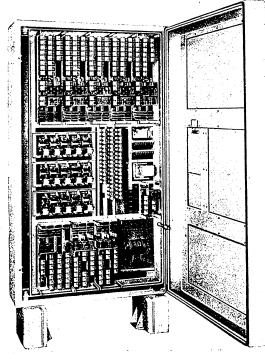
N E B E N S T E L L E N - A N L A G E N



WÄHLER-NEBENSTELLEN-ANLAGE

Type V/25/4

An die Anlage können fünf Ansprechstellen und 25 Sprechstellen sowie eine Hauptstelle angeschlossen werden. Für die Hauptstelle ist eine besondere Bedienungsstation vorgesehen. Der interne Verkehr zwischen den Teilnehmern sowie der abgehende Amtsverkehr werden selbsttätig abgewickelt. Die erforderlichen Verbindungen werden über Drehwähler hergestellt. Ankommende Ansruufe werden allgemein an der Hauptstelle angenommen und von dieser nach den Nebenstellen weitergeleitet. Für die Stromversorgung ist eine Akkumulatorenbatterie 24 V erforderlich. Die Sprechstellen können auch als Hauptstellen und fünf Stück als halbautomatische Nebenstellen geschaltet werden.



WÄHLER-NEBENSTELLENANLAGE

Type II/10/2

An die Anlage können zwei Ansprechstellen und zehn Sprechstellen sowie eine Hauptstelle angeschlossen werden. Für die Hauptstelle ist eine besondere Bedienungsstation vorgesehen. Der interne Verkehr zwischen den Teilnehmern sowie der abgehende Amtsverkehr werden selbsttätig abgewickelt. Die erforderlichen Verbindungen werden über Drehwähler hergestellt. Für die Stromversorgung ist eine Akkumulatorenbatterie 24 V erforderlich. Für die Sprechstellen werden einfache Tischapparate mit Wählscheibe und Signaltaste benötigt.





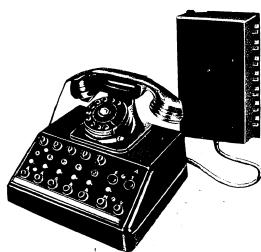
**FERNSPRECH-TISCHAPPARAT
Typ W 38**

Postmodell W 38 in schwarzem Preßstoffgehäuse mit und ohne Erhöhte für ZB- und Selbstwahlbetrieb. Schaltung und Aufbau der Station nach den Forderungen der Deutschen Post. Anschluß eines zweiten Weckers (Außenwecker) und eines zweiten Einzelhörers ist möglich.



**FERNSPRECHAPPARAT
Typ OB**

Der OB-Fernsprechapparat dient zum Anschluß an OB-Anter und für Hausfernsehanlagen. Der Sprechen wird einer Ostsbatteire entnommen, während der Rulstrom durch einen Induktor erzeugt wird.



**ABFRAGESTATIONEN
FÜR NEBENSTELLENANLAGEN
Typ II/10, III/15, V/25**

Diese Bedienungstationen sind als Hauptstelle der zugehörigen Fernsprechnebenanlagen vorgesehen. Alle ankommenden Anrufer spreche werden allgemein von der Hauptstelle angenommen und an die betreffenden Nebenstellen weitergeleitet. Der abgehende Antwortschalt sowie der interne Verkehr werden selbsttätig abgewickelt und berühren die Hauptstelle nicht.

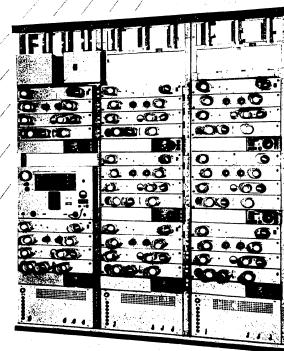
GLÜHLAMPENSCHRANK

Unsere Glühlampenschränke sind handbediente Nebenstellenanlagen und werden sowohl als Tischgestell (Holzschrank) wie auch als Standmodell (Eisengestell mit Holzwänden) ausgeführt. Sie entsprechen der Regelausstattung für Nebenstellenanlagen und ermöglichen den Anschluß an W- oder ZB-Anter sowie die Anschaltung ombis- und nicht-ambisberechtigter Nebenstellen für ZB-Betrieb (Hausstellen).



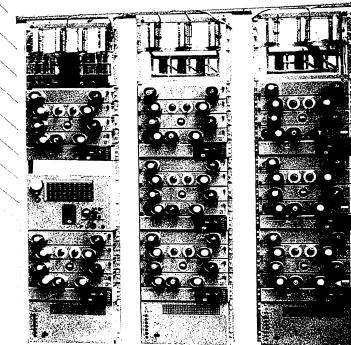
TRÄGERFREQUENZ-ANLAGEN

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7



TRÄGERFREQUENZ-EINRICHTUNG, Typ Z 8/V16 (ENDSTELLE)

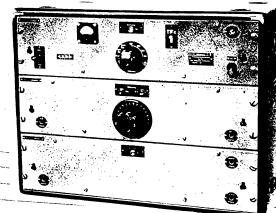
Die Trägerfrequenzeinrichtung Z 8/V16 (Mehrfrd.-Einzelkanal-System) ist eine Weiterentwicklung der ME 8/E-Einheit und dient der Übertragung des Trägerfrequenzwellenverkehrs einzeln. Sie ermöglicht ohne Beeinträchtigung des niedrigen Sprachweges die Übertragung von acht zusätzlichen Gesprächen über eine Doppelleitung bzw. von 16 Zusatzgesprächen über zwei Doppelzweiten (Vierfachbetrieb) im Frequenzbereich von 6 ... 40 kHz für einen niedrigen Übertragungsaufwand im Bereich von 300 ... 2600 kHz. Die Einrichtung überträgt 25 ... 50 Hz Ruf, Tonfrequenz und -wahl.



ME-GERÄT (Mehrfrd.-Einzelkanal-System)

Das ME-System wird besonders in den beiden folgenden Ausführungsformen gebaut:

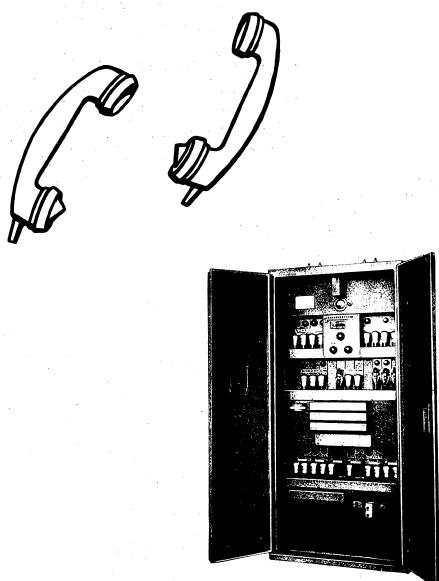
ME 3-SYSTEM UND ME 8-SYSTEM Bei beiden Systemen werden die niedrigen Frequenzen Teilnehmergespräche von dem auf dieser Seite liegenden Antennamodulatoren und in Gegenrichtung dem Empfängermodulator zugeführt zu werden. Das ME 3-System arbeitet mit den Trägern 9, 12, 15 kHz in der Richtung A/B, und mit den Trägern 21, 24, 27 kHz in der Richtung B/A. Das ME 8-System arbeitet mit den Trägern 6, 9, 12, 15, 18, 21, 24, 27 kHz in der Richtung A/B sowie mit den Trägern 36, 39, 42, 45, 48, 51, 54, 57 kHz in der Richtung B/A.



TRÄGERFREQUENZ-FERNSPRECH-EINRICHTUNG, Typ Tfc 1...4

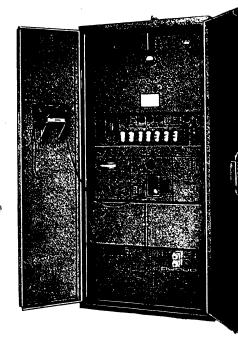
Die vier Trägerfrequenzsprecheinrichtungen Tfc 1 bis Tfc 4 dienen zur Mehrfachnutzung von Fernleitungen. Je einer dieser vier Einheiten kann einmündig auf ein normales Gespräch (Niedrfrequenzgespräch) ein zusätzliches Gespräch (Trägerfrequenzgespräch) zu übertragen. Unter Benutzung von Anschalldrähten besteht die Möglichkeit, NF-Sprestellen an beliebigen Punkten der Fernleitung anzuschließen.

H O C H F R E Q U E N Z - F E R N S P R E C H A U T O M A T I K



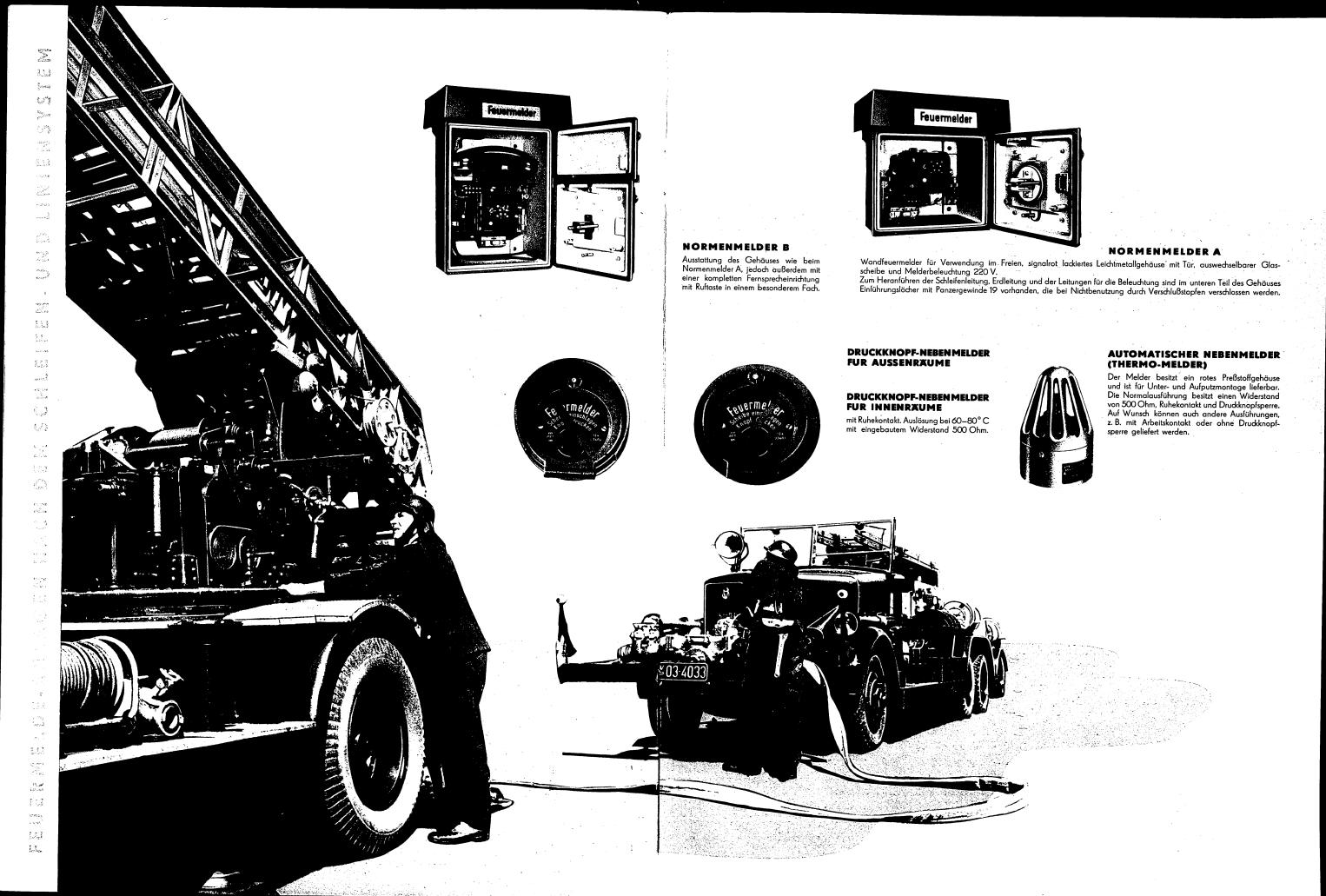
HOCHFREQUENZ-FERNWIRKZWISCHENVERSTÄRKER
Typ ZVM 84

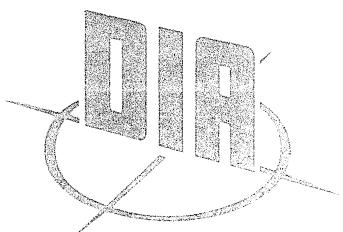
Der HF-Fernwirkzischvenverstärker ZVM 84 dient als Zwischenverstärker für HF-Fernwirkverbündungen über Hochspannungsleitungen. Das Gerät ist modulationsfähig mit max. 6 Tonfrequenzkontrollen und ausstatter mit max. 5 Tonfrequenz-Empfangseinheiten, 6 Tonfrequenz-Durchgangsverstärkern und 5 Tonfrequenz-Sendeeinheiten, jedoch zusammen mit max. 10 Tonfrequenz-einheiten, wobei an Stelle von max. 3 Tonfrequenz-Empfangseinheiten und max. 3 Tonfrequenz-Sendeinheiten je 3 Tonfrequenz-Durchgangsverstärker eingebaut werden können. Das Gerät besitzt einen HF-Empfänger und einen HF-Sender sowie einen kombinierten Empfangs- und Sendepiegelregler.



HOCHFREQUENZ-FERNSPRECHERXT
Typ A 84

Das HF-Fernsprechgerät A 84 dient als Endgerät für HF-Telefonie über Hochspannungsleitungen bei Sprechverbindungen im Zentralverkehr. Es besitzt Wollenswechsel, der abgeschlossen ist und HF-Tastur. Der HF-Träger liegt nur während des Gesprächs auf der Leitung. Das Gerät enthält einen HF-Sender mit Generatorenverstärker- und Leistungsstufe sowie einen HF-Empfänger mit Pegelregler, Verstärker- und Gleichrichterstufe und außerdem sende- und empfangsweise je einen Sprechverstärker.





DEUTSCHER INNEN- UND AUSSSENHANDEL
ELEKTROTECHNIK
BERLIN C2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 547283 · TELEGRAMME: DIALEKTRO

ELEKTRISCHE MESS-
UND PRÜFEINRICHTUNGEN
ELEKTRISCHE MESSINSTRUMENTE

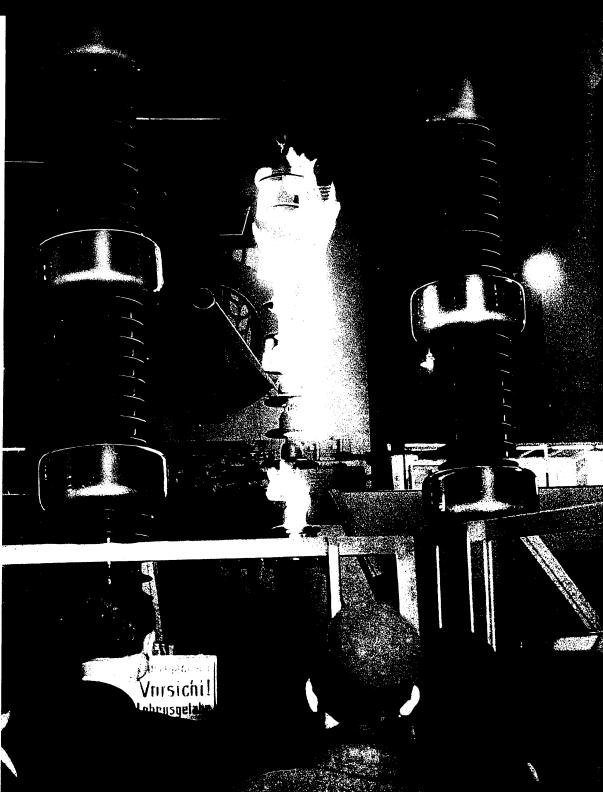


MESSTECHNIK

Der Ausgangspunkt für den Fortschritt auf chemischem, physikalischem und technischem Gebiet liegt heute in den modernen Industrie-Laboreinrichtungen und Forschungsstätten, wo neue Werkstoffe wie Kunstfasern und Kunststoffe oder neu entwickelte Geräte und Maschinen das Licht der Welt erblicken. Hier stehen dem Wissenschaftler und Ingenieur als wertvolle Arbeitshilfen die verschiedensten Meß- und Prüfeinrichtungen zur Verfügung. Diese machen bisher zum Teil unbekannte physikalische und chemische Vorgänge sichtbar oder meßbar und ermöglichen dem Forscher eine exakte und planmäßige Arbeit – denken wir nur z.B. an den Mehrdrähtigen-Oszilloskop, der verschiedene Vorgänge gleichzeitig aufzeichnet. Am weitreichendsten dürfte sich die Anwendung dieser technischen Hilfsmittel im Bereich der Stark- und Schaltstromtechnik auswirken. Sie dienen nicht nur der Entwicklung, sondern auch der laufenden Prüfung der Produktion.

Gerade auf dem Gebiet der Meß- und Prüftechnik haben die Erzeugnisse der Industrie in der Deutschen Demokratischen Republik einen guten Namen. Technische Sorgfalt, Fachkönnen und konstruktive Erfindungskraft vereinigen sich hier, um den ständig wachsenden Anforderungen der Praxis und Forschung gerecht zu werden. Dieses findet in unserem Angebot seinen Niederschlag.

O S Z I L L O G R A F E N



Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

IMPULSOSZILLOGRAF, Typ 100.1

Dieses Gerät dient zur oszillografischen Aufzeichnung von Spannungsimpulsen. Es gestattet, die Meßspannung in ihrem zeitlichen Verlauf abzubilden und mit Hilfe einer Zeitmarkierung zeitlich auszumessen. Ein in das Gerät eingebauter Frequenzzieger erlaubt die direkte Ablesung der Folgefrequenz der Meßspannung. Um von der Größe der Eingangsspannung weitgehend unabhängig zu sein, wurde für diese ein Verstärker vorgesehen, dessen Verstärkungsgrad von Hand einstellbar ist. Ein ebenfalls in das Gerät eingebautes Prüfimpulsgenerator erzeugt einen Oszillographenstrom mit steller Vorder- und exponentiell verlaufender rückwärtiger Flanke. Die Folgefrequenz dieses Prüfimpulses ist sehr konstant und auf die zwei Werte 1 und 10 Hz umschaltbar; ihre absolute Ungenauigkeit ist dabei größer als 1%. Mit Hilfe dieses Generators kann jederzeit in einfacher Weise sowohl eine Funktionsprüfung des gesamten Gerätes, als auch eine Nachrechnung des Frequenzziegers und der Zeitmarken erfolgen.

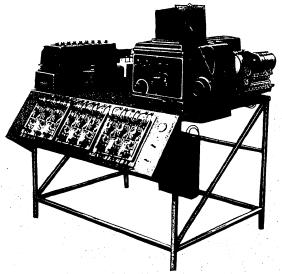


2-SCHLEIFEN-OSZILLOGRAF, Typ 2 SO-104, Typ 2 SO-105

Der tragbare 2-Schleifen-Oszilloskop ist wegen seines Gewichtes und seiner kleinen Abmessungen auch außerhalb von Laboratorien und Prüffeldern zu benutzen. Auf Grund seiner vielen Anschlußmöglichkeiten kann das Gerät bzw. der Vergang auch durch Fernsteuerung ausgelöst werden. Es eignet sich für Untersuchungen in der Stark- und Schwachstromtechnik sowie im Maschinen- und Gerätetechnik.

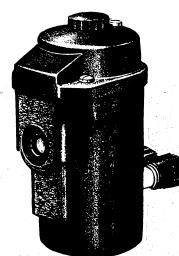
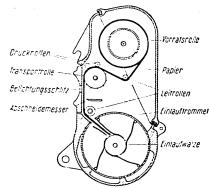
Der 2-Schleifen-Oszilloskop wird in zwei Ausführungen geliefert, von denen die eine (Typ 2 SO-104) für Momentaufnahmen (A-Aufnahme) entwickelt worden ist, während die zweite (Typ 2 SO-105) neben den Aufnahmen auch für die Herstellung von Ablaufaufnahmen (B-Aufnahmen) eingerichtet ist. In den Geräten sind die notwendigen Regler für die auswechselbaren Messschleifen eingebaut; damit ist der Oszilloskop ohne Zusatzgerät voll betriebsfähig. Auf Wunsch können beide Apparate gegen entsprechenden Preisnachdruck ohne die eingebauten Regler für die Messschleifen geliefert werden. Momentaufnahmen sind in den Geschwindigkeiten zwischen 1-10 m/s möglich.

M E H R S C H L E I F E N - O S Z I L L O G R A F T Y P Z 2 - M 9



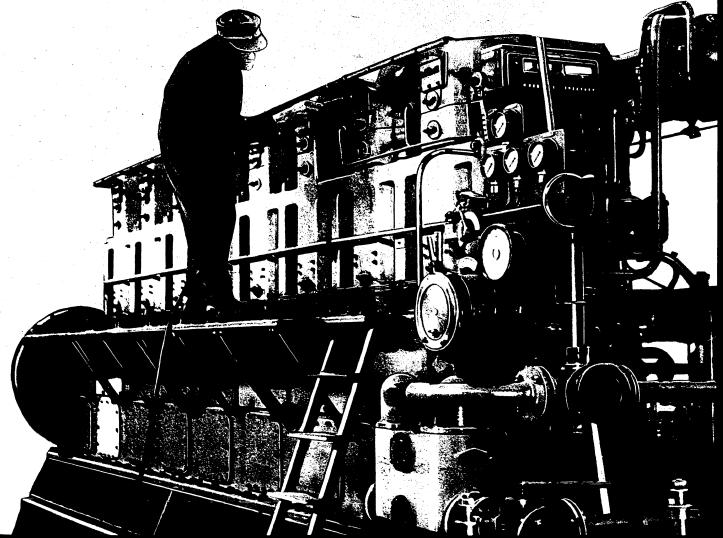
9-SCHLEIFEN-OSZILLOGRAF Typ 9 SO-302

Der Universal-Oszilloskop dient wissenschaftlichen und technischen Forschungen in der Elektrotechnik, Mechanik und Akustik. Er bietet die Möglichkeit, neue Vorgänge gleichzeitig zu beobachten und fotografisch aufzunehmen. Schnell veränderliche Vorgänge können bis in das Tonfrequenzgebiet untersucht werden. Der große Geschwindigkeitsbereich läßt sich jeder Messung anpassen und gestaltet das Kurvenbild zeitlich auseinanderziehen, so daß es ausgewertet werden kann. Mit verschiedenen Auslösereinrichtungen sind Feinauslösung, gezielte und gesteuerte Aufnahmen möglich.



MESS-SCHLEIFEN

Das Herz des Oszilloskops ist sein empfindliches Meßwerk, der Schleifenschwinger, kurz die „Messschleife“ genannt. Sie macht die rasch veränderlichen elektrischen Vorgänge sichtbar. Für alle erforderlichen Anwendungen stehen Messschleifen mit verschiedener Frequenz- und Stromempfindlichkeit zur Verfügung.

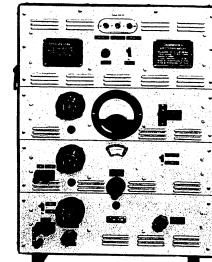


H O C H D U S T U N G S - M E S S G E R Ä T E



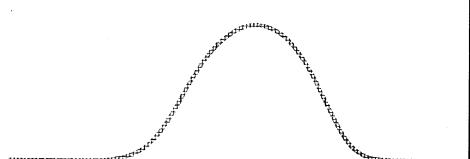
RÖHRENPRÜFERAT, Typ RPG 2

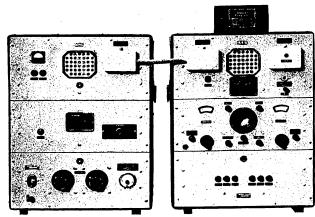
Das Gerät dient zur einwandfreien Gütebeurteilung von Verstärker- und Netzgleichrichterrohren sämtlicher Typen und zur Untersuchung von Trocken- und Kleingleichrichtern, wie Silizium- und Röhrentypen. Es gestattet bei Röhren die oszillographische Aufzeichnung der Anodenstrom-Gitterspannungskennlinie und der Anodenspannungs-kennlinie mit vollkommen frei wählbaren und an eingebauten Instrumenten ablesbaren Elektrodenspannungen. Bei Gleichrichtern kann deren Kennlinie im Speis- und Durchfläsbereich auf dem Schirm der Bildröhre auf-gezeichnet werden. Darüber hinaus ist es möglich, durch Einlegen von Arbeits- und Elektrodenwider-ständen bei Rahmen Arbeitselementen abzubilden. Die direkte Auswertung der Schimbilder wird durch eine eingebaute Eichmöglichkeit für die Horizontal- und Vertikalfeldstärke des Kennlinienbildes ermöglicht. Durch Mitverstellung des Gleichstromanteils der Vertikalfeldspannung der Bildröhre wird erreicht, daß die Kennlinie auf dem Leuchtstoffschirm bei Veränderung der Spannungen an den Elektroden des Prüflings stets im vorgegebenen Adressenkreis liegen bleibt. Nur dadurch ist eine ge-nügende Beurteilung und Ausmessung des Schimbildes möglich.



IMPULSBREITE- UND FREQUENZMESSER, Typ IMG 1-2

Das Gerät dient zur Messung der Frequenz und Breite von Gleichstromimpulsen, und zwar für Impulse mit positivem und negativem Vorzeichen. Die Mittelwerte können an einem Instrument direkt abgelesen werden. Die Kurvenform der Meßimpulse ist auf die Anzeige des Frequenzwertes ohne Einfluß. Zur Breitemessung wird ein Teil des Impulses, und zwar $\pm 10\%$ der halben Impulshöhe verwendet. Der angezeigte Wert stellt den Mittelwert aus diesem herausgeschnittenen Impulsteil dar.





IMPULSGENERATOR, Typ IG 1-2

Das Gerät ist ein Leistungsgenerator für Impulsgleichspannungen und liefert an einen ohmschen Belastungswiderstand von 2 kOhm eine Impulseistung von 0 bis 4 kW regelbar. Die Impulsfolge läßt sich von 100 bis 3000 Hz, die Impulsbreite von 0,5 bis 10 μ s verändern. In einem eingebauten Ozillografen können die abgegebenen Impulse beobachtet werden, Ihre Amplitude und Leistung wird an einem kV und kW geeichten, durchdichten, vor dem Leuchtschirm liegenden Maßstab abgelesen.

Die Messung der Impulsbreite geschieht durch Auszählen der Zeitmarken, die durch Hell-Dunkel-Steuerung der Zeitablebenkung erzielt werden.

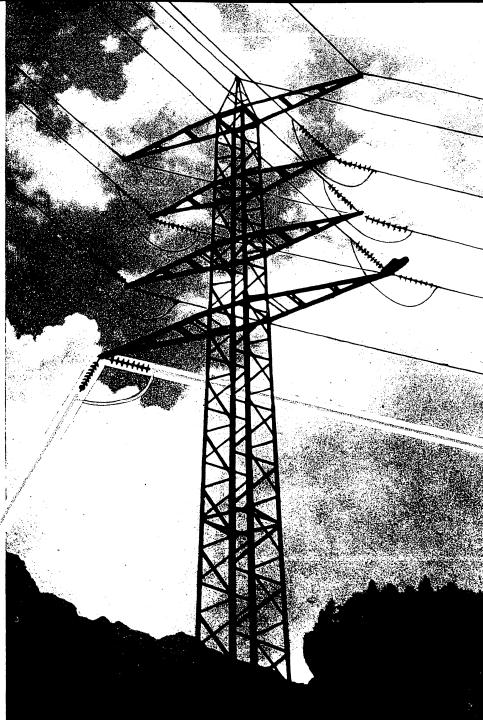
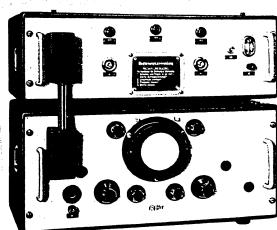
FEHLERORTUNGSGERÄT, Typ FOHL1

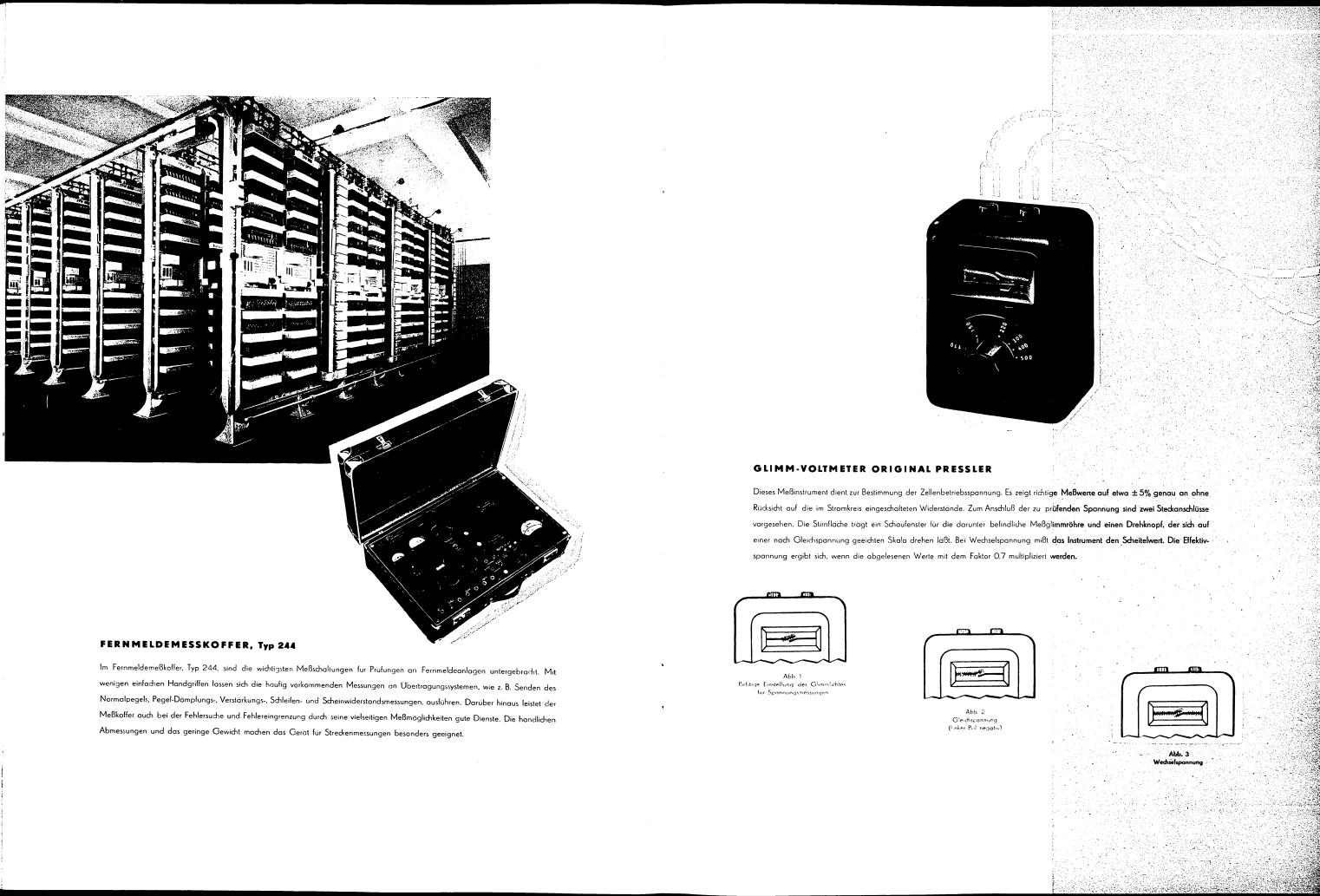
Das Gerät dient zur Ortbestimmung von Störungen auf Frei-, insbesondere Hochspannungsleitungen. – Es gestattet in direkter Ablesung die Bestimmung der Entfernung der Störstelle vom Meßort und gewinnt damit besonderen Wert für die Überwachung von Leitungen in unbewohnten und schwer zugänglichen Gebieten.

Die Messung der Entfernung zwischen Störungsstelle und Meßort geschieht durch Bestimmung der Laufzeit eines kurzeitigen Gleichstromimpulses, der in periodischer Folge in die zu untersuchende Leitung geschickt wird. Am Ort der Leitungsstörung tritt eine Teil- oder Totoreflexion des Impulses ein, die auf dem Bildschirm des Meßgerätes sichtbar wird.

Die vom Sendesignal gesteuerte Horizontalablenkung er-

zeugt auf dem Schirm ein Mehrzellenbild, dessen Zellenzahl von Hand verändert werden kann. Jede Zelle entspricht dabei einer Meßentfernung von 20 km und ist durch kurze Dunkelstellen in zehn Teile aufgeteilt, von denen jeder 2 km Meßentfernung entspricht. Durch Abzählen der bis zum Eintreffen des reflektierten Impulses vollständig geschwärzten Zellen und der Tellabschnitte, der begonnenen Zelle kann sofort die Entfernung der Störungsstelle vom Meßgerät ermittelt werden.





FERNMELDEMESSKOFFER, Typ 244

Im Fernmeldeamateuren sind die wichtigsten Meßschaltungen für Prüfungen an Fernmeldeanlagen untergebracht. Mit wenigen einfachen Handgriffen lassen sich die häufig vorkommenden Messungen an Übertragungssystemen, wie z. B. Senden des Normalpegels, Pegel-Dämpplungs-, Verstärkungs-, Schleifen- und Scheinwiderstandsmessungen, ausführen. Darüber hinaus leistet der Meßkoffer auch bei der Fehlersuche und Fehlergrenzung durch seine vielen Meßmöglichkeiten gute Dienste. Die handlichen Abmessungen und das geringe Gewicht machen das Gerät für Streckenmessungen besonders geeignet.

GLIMM-VOLTMETER ORIGINAL PRESSLER

Dieses Meßinstrument dient zur Bestimmung der Zellenbetriebsspannung. Es zeigt richtige Meßwerte auf etwa $\pm 5\%$ genau an ohne Rücksicht auf die im Stromkreis eingeschalteten Widerstände. Zum Anschluß der zu prüfenden Spannung sind zwei Steckanschlüsse vorgesehen. Die Stahlfläche trägt ein Schaufenster für die darunter befindliche Meßimmethode und einen Drehknopf, der sich auf einer nach Gleichspannung gerichteten Skala drehen läßt. Bei Wechselspannung mißt das Instrument den Scheitelwert. Die Effektivspannung ergibt sich, wenn die abgelesenen Werte mit dem Faktor 0.7 multipliziert werden.



Abb. 1
Rückseitige Einstellung des Glimmzettels
für Spannungsmessungen

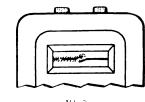


Abb. 2
Gleichspannung
(Vorder P.D. negativ)

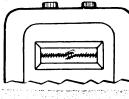


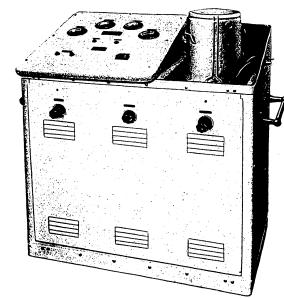
Abb. 3
Wechselspannung



**ULTRASCHALL-INDUSTRIEGENERATOR
Typ 602**

Der Ultraschall-Industriegerenerator ist ein einstufiger rückgekoppelter Röhrengenerator, der die Hochfrequenzspannungen erzeugt, die für den Schallgeber (Quarz oder Boriumtitanat-Schwinger) im Ultraschallkopf benötigt werden. Die Wirkung des Ultraschalls auf die beschallten Medien (Flüssigkeiten usw.) ist im wesentlichen auf das Auftreten hoher Wechselströme und höchster Beschleunigungen der Moleküle in den beschallten Medien zurückzuführen. Die dabei erreichten Effekte ermöglichen bei entsprechend konstruiertem Schallgeber eine vielseitige Anwendung des Ultraschalls, z. B.:

1. Herstellung von stabilen Emulsionen und Dispergierung fester Stoffe in Flüssigkeiten;
2. Spaltung hochpolymere Moleküle;
3. künstliche Alterung alkoholischer und aromatischer Flüssigkeiten;
4. Entgasung von Flüssigkeiten und Schmelzen;
5. Entkeimung von Abwasser, chemischen und sonstigen biologischen Untersuchungen.



ULTRASCHALL-GENERATOR, Typ 607

Hierbei handelt es sich um einen einstufigen, rückgekoppelten Sender, der die HF-Spannung für den Schallgeber erzeugt. Mit Hilfe geeigneter Schallgeber kann das Gerät für folgende Zwecke Verwendung finden:

- a) Herstellung von stabilen Emulsionen und Dispergierung fester Stoffe in Flüssigkeiten;
- b) Spaltung hochpolymere Moleküle;
- c) künstliche Alterung hocharomatisher Flüssigkeiten;
- d) chemische und sonstige biologische Untersuchungen.

Das Gerät eignet sich besonders für Laboratorien, Institute und Versuchsanstalten der einschlägigen Industrie.

Die Frequenzanpassung erfolgt durch Kapazitätsänderung des Dreh kondensators. Das eingebaute Röhrenvoltmeter ist in KV geeicht und gestattet durch einfaches Umrechnen des angezeigten Wertes die Ermittlung der abgegebenen Schalleistung.

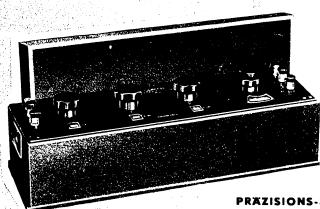


U L T R A S C H A I L L G E N E R A T O R E N



DEKADEN-WIDERSTANDSKÄSTEN MIT KURBELSCHALTUNG

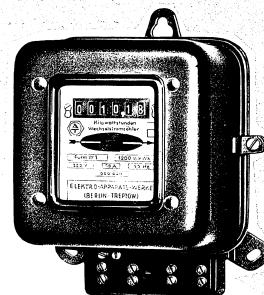
Die Ulrich-Präzisionswiderstände werden in beliebigen Zusammenstellungen als Widerstandskästen geliefert.
In einem Kasten können bis zu sieben Kurbeschalter mit je 10 Stufen untergebracht werden.
Die Schalter sind mit größter Präzision ausgeführt, so daß die Übergangswiderstände außerordentlich klein sind.
Zwei Paar Klemmen in Parallelschaltung gestatten leichten Einbau der Dekaden-Widerstandsästen in die Schaltung.



PRÄZISIONS-3-DEKADEN-KURBEL-KONDENSATOR, Typ 802

mit Styrolux-Dielektrikum und eingebautem Drehkondensator
Der vollkommen abgeschirmte Kondensator besteht drei Dekaden mit den Werten $10 \cdot 01$, $10 \cdot 001$, $10 \cdot 0001 \mu\text{F}$, ferner einen Präzisions-Drehkondensator mit einem Kapazitätsbereich von etwa $130-1040 \text{ pF}$. Der Gesamtwert der Kapazität beträgt demnach etwa 111 nF .
Die Höchstabweichung der Kapazität vom Nennwert beträgt $\pm 1\%$.
Der Verlustwinkel der größten Dekade beträgt etwa $\lambda \approx \lg \lambda \approx 10 \cdot 10^{-4}$.

Kapazitätsbereich: $\mu\text{F} 10 \cdot 01$ Ausführung: mit Drehkondensator
 $10 \cdot 001$ Schaltkapazität: etwa 130 pF
 $10 \cdot 0001$ Abmessungen: $240 \times 630 \times 250 \text{ mm}$
0.000130 • 0.001 Gewicht: etwa 16 kg



WECHSELSTROMZÄHLER, Typ W1

Der Wechselstromzähler, Typ W1, ist eine Neukonstruktion, die dem letzten Stand der Zähltechnik entspricht. Darüber hinaus weist er Verbesserungen auf, die eine weitere Gütesteigerung ermöglichen. So sind u. a. die Regulierungseinrichtungen so konstruiert, daß keine nennenswerte gegenseitige Beeinflussung oder Verschlechterung der Stromsysteme auftritt. Der Zähler Typ W1 wird normal für 10A ausgeführt. Er kann jedoch praktisch für alle Wechselstrom-Zweileiteranlagen unterschiedlich verwendet werden, denn seine Anlaufempfindlichkeit und Genauigkeit bei kleinen Belastungen sichern die exakte Registrierung derselben. Auch alle Belastungen bis 200% der Nennlast, also bis 20A, werden noch mit großer Genauigkeit aufgenommen. Die Anschlußspannung beträgt 220 Volt.



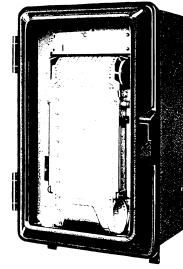
GEBRÜCHLICHE MESSSATZE IN TRANSPORTKOFFERN

Zum bequemen Transport tragbarer Meßgeräte liefern wir mit Traggriff und Schlüsseln versehene solide Transportkoffer. In dieselben können Meßgeräte, entsprechend den beobachtigten Messungen, zu Meßkästen mit Zubehör zusammenge stellt werden. Umstehend sind einige Meßkästen aufgeführt, die erfahrungsgemäß für die am häufigsten vorkommenden Messungen besonders geeignet sind.



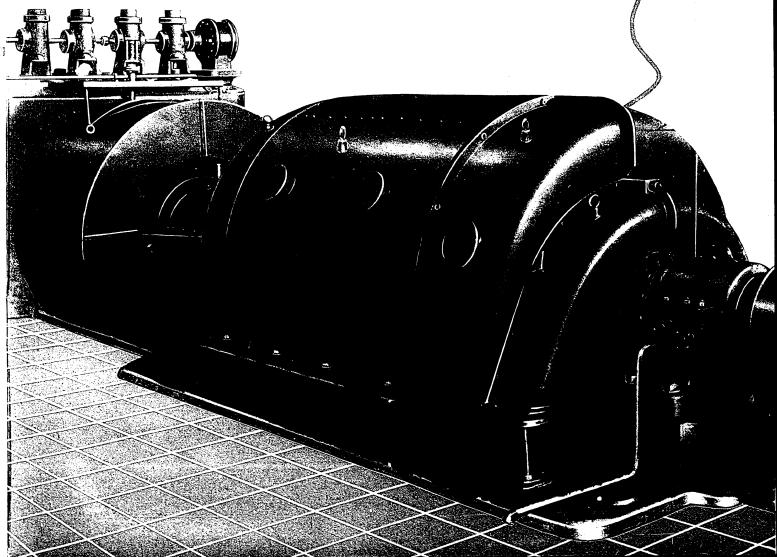
LINIENSCHREIBER

dienen zur Aufzeichnung von Meßwerten und geben einen Überblick und Beleg von ihrem zeitlichen Verlauf. Betriebsvorgänge und Störungen können nachträglich überprüft werden. Die aufgezeichneten Meßwerte werden durch ein mitgeliefertes Ableselineal mit Eichstellung genau ermittelt.



LASTANZEIGER, Typ 704S

Die Verwendung des Gerätes ermöglicht die rationellste Ausnutzung von Maschinen, die mit Elektromotoren betrieben werden. Dementsprechend ergeben sich zahlreiche Anwendungsmöglichkeiten für spanabhebende Maschinen, für Walzwerkmotoren, Motoren von Kolbenpumpen, Kalander- und Rührwerksmotoren, Antrieb von Förderbändern, Lastaufzugsmotoren, Antrieb von Waschmaschinen, Teigknetmaschinen usw.



DEUTSCHER INNEN- UND AUSSENHANDEL
ELEKTROTECHNIK
BERLIN C2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 517283 · TELEGRAMME: DIAELEKTRO

ELEKTROAKUSTISCHE ANLAGEN RUNDFUNKEMPFÄNGER

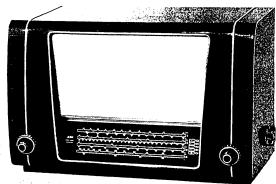


DIA

ELEKTRO-AKUSTIK

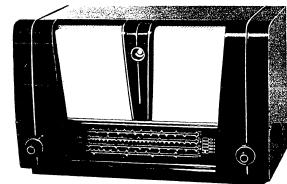
Seit der Erfindung des Rundfunks ist der Erdball in der Vorstellung der Menschen zusammengeschrumpft. Ferne Welten kommen uns nah durch die modernen Rundfunkgeräte, die uns in entlegene Winkel der Erde zu versetzen vermögen. Jeder Tag bringt uns eine Fülle aktueller Nachrichten von nah und fern. Wertvolles Kulturgut in Sprache und Musik wird auf dem Wege des Rundfunks breitesten Kreisen zugänglich. Auch in der Wirtschaft greift die Funktechnik ländend ein. Hier werden Betriebsfunk und Wechselsprechanlagen zu den schnellen und zuverlässigen „unsichtbaren“ Boten im Betrieb. Bei großen Veranstaltungen in der breiten Öffentlichkeit tönt die weitreichende Stimme der elektroakustischen Geräte bis zum entferntesten Hörer. Ein neues Gebiet wurde durch das Magnettongerät erschlossen. Dank der zuverlässigen Aufzeichnung von Wort und Ton dient es als getreuer Helfer im beruflichen Leben und als unterhaltsamer Gesellschafter in der Privatsphäre.

So umfaßt die moderne Elektroakustik ein weitgespanntes Programm. Ihm entspricht unser reichhaltiges Angebot an elektroakustischen Geräten, die sich durch ihre Leistungsfähigkeit und Klangqualität als Produkte des fachlichen und konstruktiven Fortschritts charakterisieren.



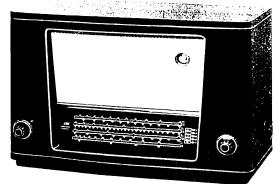
RFT-SUPER, Typ 4U69, Allstrom

6 Kreis Superhet
Wellenbereiche: Kurz 6–18 MHz (50–16,7 m)
Mittel 515–1630 kHz (565–185)
Röhrenbestückung: UCH 11, UBF 11, UCL 11 und Selengleichrichter.
Klangregler, Kurzwellenlupe, Skala in Frequenzen und Metern geeicht.
Gehäuse: Edelholz furniert mit goldfarbener Metallzierleiste.



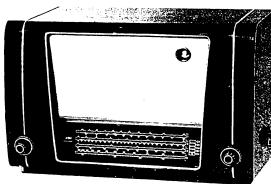
RFT-SUPER, Typ STERN 5 U 68, Allstrom

Wellenbereiche: Kurz I, II, III, Mittel.
Röhrenbestückung: UCH 11, UBF 11, UM 11, UCL 11
Selengleichrichter oder UV 11
Gehäuse: Edelholz furniert mit goldfarbenen Metallzierleisten.



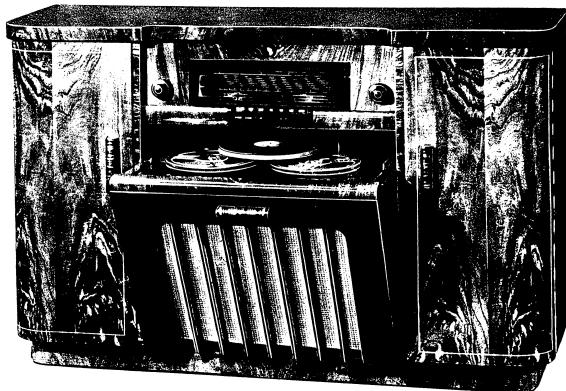
RFT-SUPER, Typ STERN 5 E 68, Wechselstrom

Wellenbereiche: Kurz I, II, III, Mittel.
Röhrenbestückung: ECH 11, EBF 11, EM 11, ECL 11
Selengleichrichter oder AZ 11
Gehäuse: Edelholz furniert mit goldfarbenen Metallzierleisten.



RFT-SUPER, Typ STERN 5 E 63, Wechselstrom

6 Kreis Superhet
Wellenbereiche: UKW, Kurz I, II, Mittel, Lang
Klangregler
Röhrenbestückung: ECH 11, EBF 11, EM 11, ECL 11
und Selengleichrichter oder AZ 11
Gehäuse: Edelholz furniert, mit goldfarbener Metallzierleiste.



RFT-MUSIKSCHRANK, Typ 9 E 95 UKW

In einem architektonisch gut durchgebildeten Gehäuse finden Sie einen **Großsuper** mit einem **Magnettonergerät** vereint. Als Lautsprecher wurde eine Breitbandkombination, bestehend aus einem Hoch- und Tiefonlautsprecher, verwendet. Der Empfänger ist mit modernsten technischen Errungenschaften ausgestattet und genügt verwandtschaftlichen Ansprüchen. Als edler Großsuper ist er für AM mit Bandfiltereingang und für UKW-Betrieb mit einer periodischen Vorstufe zur Erhöhung der Eingangsspannung vorsehen.

Besondere Kennzeichen dieses Empfängers sind die gehörbarste niedelfrequente Lautstärkeregelung, kombiniert mit Netzschalter, stetig regelbare Klängefürche in Verbindung mit Bandbreiteneinstellung und Sprach-Musik-Schaltung. Gegenkopplungs-

Schwundreglung auf drei Stufen rückwärts und eine Stufe vorwärts sowie optische Anzeige der Tonregulierung.

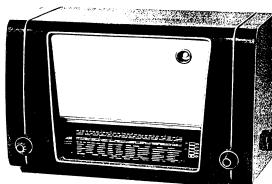
Die Magnetbandmaschine zeichnet sich durch hohe Qualität der elektronischen Eigenenschaften und einfache Bedienung aus.

Aufnahmefähigkeit besteht für Rundfunk, Mikrofon und außerdem für Schallplatten, die durch einloses Auflegen auf einen

Platenteller abgespielt werden können. Der Mikrofonverstärker ist mit eingebaut. – Für die Aufbewahrung von Schall-

platten, Tonbanden, Mikrofon, Kaphorar usw. ist ausreichender Platz in den seitlichen Fächer vorgesehen. – Das Ge-

häuse ist mit Edelholz furniert und mit goldfarbenen Leisten verziert.



RFT-SUPER, Typ STERN 5 U 63, Allstrom

Technische Daten:

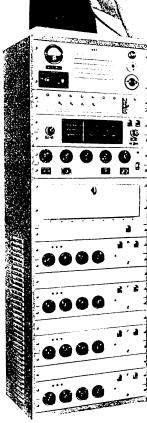
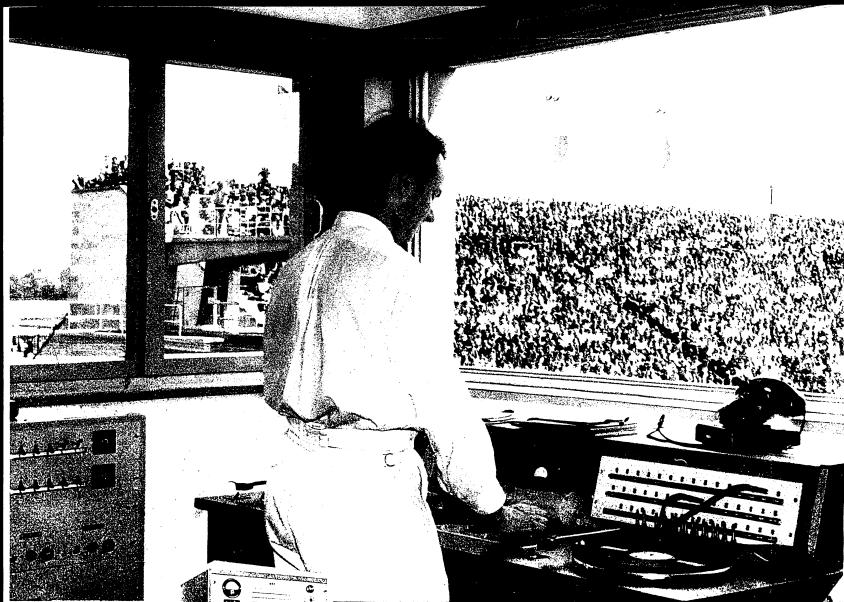
Röhrenbestückung:	UCH II, UBF II, UM II, UCL II
	Seisgleidrichter oder UY II
Bereiche:	UKW 100 – 87 MHz
	Kurz I 12,5 – 9,2 MHz
	Kurz II 7,7 – 5,94 MHz
	Mittel 1430 – 915 kHz
	Lang 350 – 145 kHz
Lautsprecher:	4 Watt, permanentdynamisch
Betriebsweise:	Alltron 10, 27, 220 und 240 Volt
Ausgangsleistung:	3 Watt
Maße:	Höhe 365 mm, Breite 550 mm, Tiefe 248 mm
Gehäuse:	Edelholz furniert mit goldfarbenen Metallbeschlägen

MAGNETON-SCHATULLE MTG 21

Technische Daten:

Röhrenbestückung:	EP 14, EF 12
Bandbreitweite:	19,05 cm/vol.
Doppelpulsystem:	
Leufzeit:	4½ Luv, 90 Minuten
Komb. Aufnahm- und Wiedergabekopf,	
Hochfrequenzverstärkersteigung:	
Fremdfassung:	50 Hz
Frequenzbereich:	40–7500 Hz (stufenweise veränderbar)
Eingangsimpedanz:	200 KΩ
Wiedergabeamplitude:	0,75 Volt bei 28 Volt Aufspannung
Tonabnehmer:	Magnet-System mit Spulenfel
Betriebsspannung:	220 Volt
Stromart:	Wechselstrom





RFT-VERSTÄRKERANLAGE, Typ VGS 4150

Die RFT-Verstärkeranlage VGS 4150 dient zur Übertragung von Mikrofonabteilungen, Rundfunksendungen und Schallplatten sowie zur Übernahme von Programmen von Postleitung.

Die Anlage ist als Kastengestell aufgebaut und enthält folgende Geräte:

1 Lautsprecher-Kontrollfeld Typ 4349

1 Relais-Schaffeld I Fernsteuerung Typ Sd E 4450 1 Plattenspieler-Eindub Typ PSE 5449

1 Gestell-Super Typ SE 1349

Die Anlage hat eine Gesamtausgangsleistung von 100 W, die auf 4 Kanäle mit je 25 W Leistung aufgeteilt ist. Die Eingangsumschaltung und Regelung der 4 Verstärker erfolgt gemeinsam am Mikrofon-Vorverstärker.



RFT-KRAFTVERSTÄRKER, Typ NV 4147, 25 Watt

Der RFT-Kraftverstärker NV 4147 ist ein 25-Watt-Verstärker für Sprach- und Musikwiedergabe. Er hat drei gleichweite Verstärker-Eingänge (Mikrofon, Tonabnehmer, Leitung) sowie zwei Sondereingänge „Rundfunk“. Die Eingänge sind durch geschaltende Eingangsumschalter wählbar.

Netzspannungen: 110, 125, 220, 240 V~, 40 ... 60 Hz

Röhrenbesetzung: 3 x EF 12, 2 x EL 12/375, 1 x AZ 12

Verstärkerausgang: Ausgangsleistung 25 W bei 5% Klangfaktor

Ausgangsimpedanz 400 Ohm

Ausgangsspannung 100 V bei voller Aussteuerung.



DYNAMISCHES RFT-REPORTER-MIKROFON
Typ DYM 51-1

Das dynamische Reporter-Mikrofon dient zur Wandsendereitung aus Spione-Hörsender sowie zur Worts- und Modulationsaufzeichnung. Seine Anwendung ist recht einfach, da es keiner eigenen Stromversorgung bedarf und bei dem niedrigen Ansprechwiderstand jede praktisch erforderliche Kabellänge bis zum Verstärker verwendet werden kann. Frequenzbereich: 100–4000 Hz. Empfindlichkeit: 0,1 mV/rb bei 1000 Hz. Ausgangsimpedanz: 200 Ohm. Erregung: Dauermagnet. Gewicht: etwa 500 g.

RFT-KONDENSATOR-MIKROFON CM 7151
MIT KAPSEL CE 7151

Das Kondensator-Mikrofon CM 7151 eignet sich zur hochwertigen Aufnahme von Sprache und Musik für Übertragungs- und andere elektroakustische Anlagen. Der bogensteigende Kapselanschluß erlaubt wohlweise die Inbetriebnahme des Mikrofons mit unndierend kugelförmigen Sprechkapseln, wie anderer Chinesen, z. B. Achat oder Perlmutt. Es ist ein Volltransistor für 220V AC an den einen zweistufigen Verstärker. Das Gerät ist ohne Zwischenstufung irgendwelcher anderer Glieder in der Lage, einen Normverstärker durchzusteuren. Der Ausgang ist niederohmig und erdfähig und ist angepaßt an Abschlüsse mit 200 Ohm oder mehr. Frequenzbereich: 50–10000 Hz. Empfindlichkeit: 40 mV pro $\sqrt{\text{Hz}}$ an 200 Ohm. 35 mV pro $\sqrt{\text{Hz}}$ an 100 kOhm.

NEUMANN-KONDENSATOR-MIKROFON
Typ M 14/FL

Der Trägerkasten ist bei dieser Ausführung in Flaschenform aufgebaut. Sämtliche technischen Daten wie M 14 mit T 14.

NEUMANN-KONDENSATOR-MIKROFON Typ M 14

Das Kondensator-Mikrofon M 14 besitzt eine Druckmikrofokapsel mit Kugelcharakteristik. Der Anschluß an das Transistorgehäuse T 14, das als Wandgehäuse oder zylindrische Flasche ausgeführt wird, geschieht über ein bis zu 10 m langes abgeschirmtes Kabel. Bei der Flaschenausführung von T 14 kann natürlich die Mikrofonkapsel mit dem Schwangerholz auch direkt aufgesteckt werden. Die Kabellänge vom Trägergehäuse zum Netzanschlußgerät N 14 kann bis zu 50 m betragen, während man von Netzgerät zum Kraftverstärker bis zu 200 m abgeschirmtes Kabel legen kann. Frequenzbereich: 30–15000 Hz. Kapazität der Mikrofonkapsel: etwa 60 pF. bei symmetrischem 200-Ohm-Ausgang 2,5 mV $\sqrt{\text{Hz}}$.

A black and white illustration of a man and a woman in a room. The man is standing and holding a piece of paper, while the woman is seated and smiling. In the foreground, there is a microphone stand with a microphone attached to it.



10fach-PLATTENSPIELER-CHASSIS

zum Abspielen von 25- und 30-cm-Ø-Platten.
Einfachste Bedienung bei größter Zuverlässigkeit.

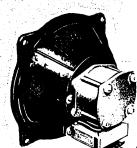


RFT-KRISTALLTONABNEHMER MIT SAPPHIRSTIFT

Typ TAKS 010

Der RFT-Tonabnehmer Typ TAKS 0100 stellt eine Neuerfindung auf dem Gebiete der Kristallkontakte dar. Unter Vermeidung jeglicher Übertragungsschleife greift hier der Saphirstift direkt an dem Träger-Kristall-Torsionsbeigangs an. Durch diese Anordnung, die völlig verschleißfrei arbeitet, konnte das ständige Nadelgerausch ohne Beeinträchtigung der hohen Frequenzen noch merklich verringert werden.

Aufzugsdruck: 28 g; Aufnahmekapazität: etwa 10 g; Lebensdauer des Saphirstifts: mindestens 2000-3000 Platintessellen. Die abgebogene Spannung beträgt bei 1000 Hz und 20 mm Lichtbandbreite mehr als 1,5 V. Gewicht: etwa 0,100 kg.

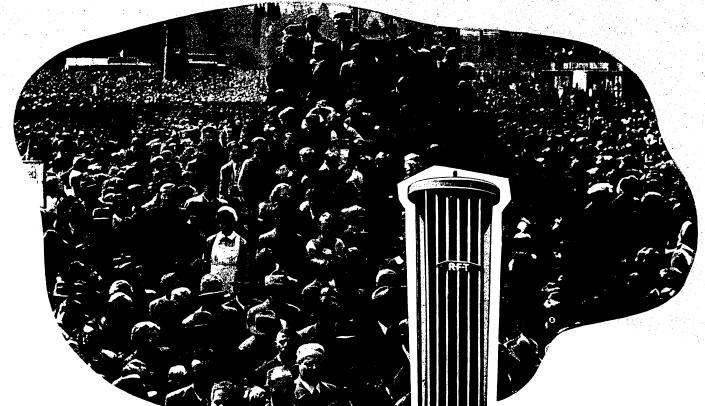


RFT-LAUTSPRECHER

Typen L 2750, 3550, 3650, 2350, 3850

Die RFT-Lautsprecher sind in folgender Nennbelastbarkeit lieferbar:
L 2750 P: 1,5 Watt; L 3550 P: 3 Watt; L 3650 P: 6 Watt; L 2350 P: 12,5 Watt; L 3850 P: 20 Watt. Die hier dargestellten Lautsprecher sind mit Alu-Rammenträger ausgestattet. Für die Typen L 2750 P und L 3550 P finden Kupfers-Profilkörper Verwendung. Die restlichen Typen sind mit Leichtmetall-Gußkörpern versehen.

Übertrager können am Korb befestigt werden bei den Typen L 2750 P und L 3550 P, bei L 3650 P und L 2350 P ist diese Befestigungsort nicht vorgesehen, beim Typ L 3650 P ist der Übertrager im Gussfuß befestigt.



RFT-INNENRAUM-TONSÄULE

Typ L 2451 P

Die Tonsäule L 2451 P ist eine Spezial-Lautsprecheranordnung, und sie ist ausschließlich zur Beschaffung von Innenarumen konstruiert worden.

Höchstbelastbarkeit: 25 Watt.

Befestigung: 6 Stück permanent-dynamische Lautsprecher des Typs L 3550 P.

Schaltung und Anpassung: Die 25-Watt-Tonsäule L 2451 P besitzt einen Anpassungsübertrager mit Primärimpedanzen von 400 und 800 Ohm, an dessen drei Sekundärwicklungen je zwei Lautsprecher parallel angeschlossen sind.

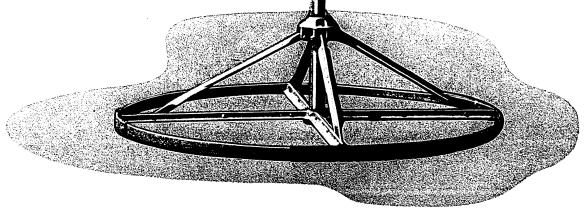


RFT-TONSKULE

Typ L 2051 P, L 2151 P, L 2251 P

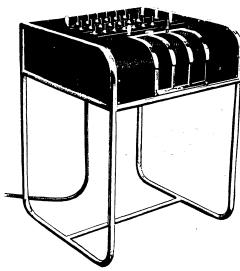
Die permanent-dynamischen RFT-Tonsäulen für 25, 50 und 75 Watt sind in jeder Hinsicht bestens bewährte Spezial-Lautsprecheranordnungen für Großübertragungsanlagen jeder Art.

Die üblichen RFT-Tonsäulen für 50-Watt-Ausgangsleistung, Typ L 2151 P, besteht aus sechs permanent-dynamischen Lautsprechern von je 8 Watt Leistung des Typs L 1650 P.



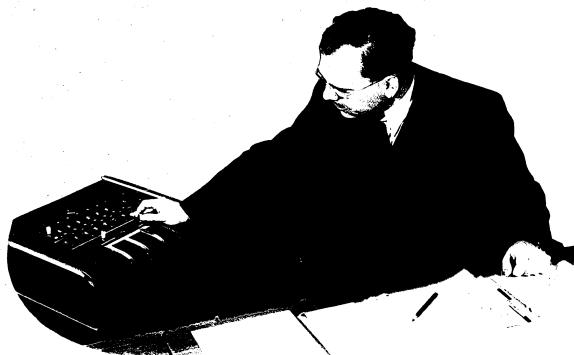
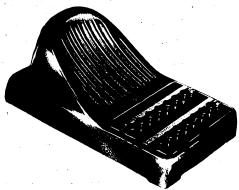
**RFT-KONFERENZ-WECHSELSPRECH-ANLAGE
Typ WS 605 für 21 Teilnehmer**

Die Konferenz-Wechselsprechanlage WS 605 dient dem direkten lautsprechenden Telefon-Schnellverkehr zwischen 21 Stellen. Jede Stelle kann mit jeder anderen, auch zu mehreren gleichzeitig, sprechen. Einfacher Tastendruck des Rufenden bewirkt die Verbindung; dieses kann von anderen Stellen aus nicht gestört werden. Nur die besonderes mit Vorrang ausgestattete Chefsprechstelle trennt, wenn sie ruft, die etwa bestehenden Verbindungen. Die Chefsstelle kann mit beliebig vielen Stellen konferieren. Chefstellen und speziell ausgewählte „Hauptstellen“ können ferner mittels besonderen Allrufstellen sämtliche Stellen oder die Teilgruppen gleichzeitig ansprechen.



**RFT-KONFERENZ-WECHSELSPRECH-
ANLAGE Typ WS 604 für 14 Teilnehmer**

Die Konferenz-Wechselsprechanlage WS 604 dient direktem lautsprechendem Telefon-Schnellverkehr zwischen 14 Stellen. Jede Stelle kann mit jeder anderen, auch zu mehreren gleichzeitig, sprechen. Die mit Vorrang ausgestattete Chefsprechstelle trennt, wenn sie ruft, die bestehenden Verbindungen. Die Chefsprechstelle kann mit beliebig vielen Stellen konferieren.

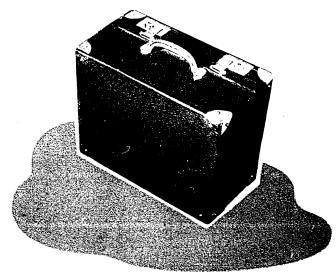


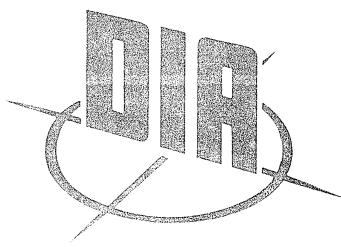
RFT-MAGNETTONGERÄT Typ BC 19-2

Die vielseitige Verwendungsmöglichkeit des RFT-Magnettongerätes wird ihm viele Freunde erwerben! Bestens bewährt hat es sich hauptsächlich als Aufzeichnungs- und Wiedergabegerät von Sprachsendungen für das Heim, den Redner, für Schulen und Behörden sowie für industrielle Betriebe. – Das Magnettongerät ist besonders handlich und formschön. Sein Holzgehäuse ist mit farbigem Kunstleder bezogen; der Handgriff und alle Beschläge sind hochglanzvernickelt.

Technische Daten:

Netzanschluß 220 V/50 Hz.
Drehgeschwindigkeit 19,05 cm/sec
Doppelzuruntem
Laufzeit bei einfacher Spur 45 Minuten
Laufzeit bei doppelter Spur 90 Minuten
Aufnahme- und Wiedergabekopf kombiniert
Gewicht einschl. Koffer etwa 13 kg.





DEUTSCHER INNEN- UND AUSSENHANDEL
ELEKTROTECHNIK

BERLIN C2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 517283 · TELEGRAMME: DIAELEKTRO

Genehmigt durch das Ministerium für Außenhandel und Innerdeutschen Handel der Regierung der DDR unter TRPT-Nr. 5137/53 III/18/97 A 5333/53 31.7.53 500 B 6164

INSTALLATIONS- UND ISOLIERMATERIAL



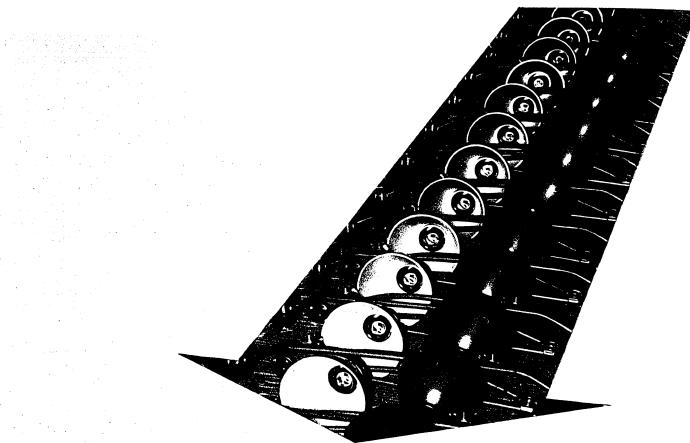
INSTALLATIONS- UND ISOLIERMATERIAL

Diese beiden Begriffe sind in der Elektrotechnik und im Bauwesen fest verankert. Angesichts der weitgehenden Spezialisierung der bei Neubauten oder in der Industrie erforderlichen Installations- und Isoliermaterialien ist allmählich eine fast verwirrende Vielfalt verschiedenster Ausführungen und Systeme entstanden, zum Teil wieder mit ausgesprochenen Sonderanforderungen wie etwa im Verkehrswesen.

Unsere Elektro-Industrie ist in der Lage, allen diesen Bedürfnissen gerecht zu werden. Unser Angebot stützt sich auf ein umfassendes Sortiment aller gangbaren Arten und wird auch Sonderanforderungen weitgehend gerecht.

F A S S U N G E N

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7



FASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. Preßstift
Nippelgewinde M10 X 1
Bestell-Nr.: 8216



FLANSCH-FASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. dreiteilig. Preßstoff
Flanschdurchmesser 66 mm
Bestell-Nr.: 8261



FLANSCH-FASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. zweiteilig. Preßstoff
Flanschdurchmesser 66 mm
Bestell-Nr.: 28 610



SCHALTFASSUNGEN E 14
2 A. 250 V. dreiteilig. Preßstoff
mit eingesetztem Gewinde E14
mit Drehschalter
Bestell-Nr.: 8245



PRESSSTOFF-ZUGSCHALT-FASSUNGEN E 27
2 A. 250 V. Mit Stinkkontakt nach IFK
und Nippelgewinde M10 X 1
Bestell-Nr.: 82625



FASSUNGEN E 27
4 und 6 A. 250 V. zweiteilig. Porzellan
Deckelfassung gerade mit Metallgewinde (IFK)
Bestell-Nr.: 1202 M



FASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. drieilig. Porzellan mit Nippel-
gewinde 8 3/4", M10X1, M13X1 bzw. M16X1
Bestell-Nr.: 2332



FASSUNGEN E 40
30 A. 250 V. drieilig. Messing
Einsatz aus Porzellan
Steckfassung im Mantel und federnder Mittelkontakt
Bestell-Nr.: 8100



METALLFASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. drieilig. Messing
Einsatz aus Porzellan. Nippelgewinde M10 X 1
Mit eingebautem Dreh- und Zughalter
Bestell-Nr.: 8250 AG



PORZELLAN-HXNGEFASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. drieilig.
Fassung mit Metallgewinde E 27
Bestell-Nr.: 23131



FLANSCHFASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. drieilig. Porzellan
Flanschdurchmesser 60 mm
Bestell-Nr.: 8300



SCHRAUBFASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. drieilig. Porzellan mit Nippel-
gewinde 8 3/4", M10X1, M13X1 bzw. M16X1
Bestell-Nr.: 1103 G



METALLFASSUNGEN E 27
4 A. 250 V. drieilig. Messing
Einsatz aus Porzellan. Nippelgewinde M10 X 1
Mit eingebautem Dreh- und Zughalter
Bestell-Nr.: 8250



METALL-SCHALTFASSUNGEN E 27
2 A. 250 V. drieilig. Messing
Einsatz aus Porzellan. Nippelgewinde M10 X 1
Mit eingebautem Dreh- oder Zugschalter
Bestell-Nr.: 8225



METALL-SCHALTFASSUNGEN E 27
2 A. 250 V. drieilig. Messing
Einsatz aus Porzellan. Nippelgewinde M10 X 1
Mit eingebautem Dreh- oder Zugschalter
Bestell-Nr.: 8245

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7

ILLUMINATIONS-FASSUNGEN



FASSUNGEN E 27

4 und 6 A, 250 V, zweiteilig, Porzellan
Illuminations- und Einbaufassung mit Metallgewinde (IFK)
Bestell-Nr.: 145 IFK



FASSUNGEN E 27

4 und 6 A, 250 V, zweiteilig, Porzellan
Illuminations- und Einbaufassung mit Porzellangewinde
Bestell-Nr.: 1544



ILLUMINATIONS-FASSUNGEN E 14

2 A, 250 V, zweiteilig, Porzellan mit Metallgewinde E 14
Geeignet für Leuchtketten, Reklamebeleuchtung
Bestell-Nr.: 146



ILLUMINATIONS-FASSUNGEN E 14

2 A, 250 V, zweiteilig, Porzellan mit Metallgewinde E 14
Geeignet für Leuchtketten, Reklamebeleuchtung
Bestell-Nr.: 146 IFK



ILLUMINATIONS-FASSUNGEN E 14

24 Volt, Porzellan mit rückseitigem Anschluß
Bestell-Nr.: 1508 8



ILLUMINATIONS-FASSUNGEN E 14

24 Volt, Porzellan
Bestell-Nr.: 1508



KERZEN-FASSUNGEN E 14

2 A, 250 V, Preßstoff
Mit verstellbaren Metallschienen und Nippelgewinde M 10 x 1,
einstellbar 70–110, 100–140
Bestell-Nr.: 471

BAHN-FASSUNGEN



BAJONETT-FASSUNGEN B 22

4 A, 250 V, Preßstoff
Normal- und Flanschfassungen, geeignet für Bahnenbeleuchtungen, Flanschfassung gerade, mit Lampenhöhefedern, zwei Bajonettausschnitten, Flanschdurchmesser 50 mm
Bestell-Nr.: 647 a/S 5



BAJONETT-FASSUNGEN B 22

4 A, 250 V, dreiteilig, Preßstoff
Normal- und Flanschfassungen, geeignet für Bahnenbeleuchtungen, Fassung mit Lichtpatronenhalter und zwei Bajonettausschnitten, Bestell-Nr.: 638 c/S 5



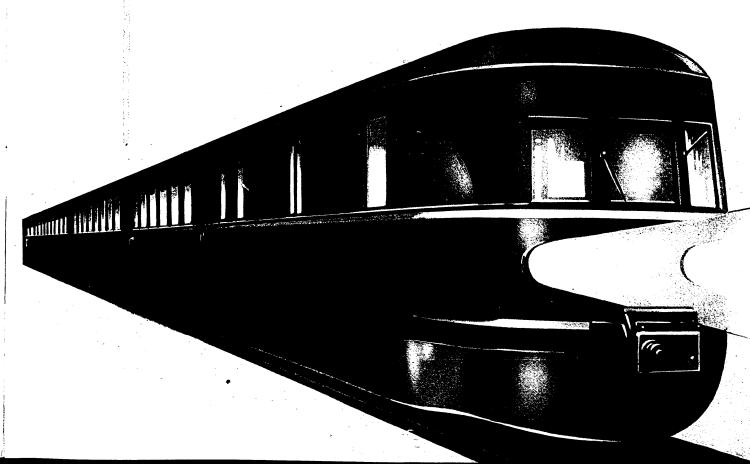
BAJONETT-FASSUNGEN B 22

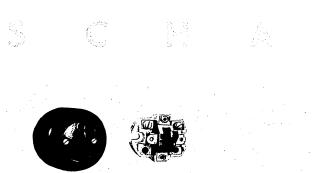
4 A, 250 V, Preßstoff
Normal- und Flanschfassungen, geeignet für Bahnenbeleuchtungen, Flanschfassung gerade, mit zwei Bajonettausschnitten, Flanschdurchmesser 61 mm
Bestell-Nr.: 631



BAJONETT-FASSUNGEN B 22

4 A, 250 V, dreiteilig, Preßstoff
Normal- und Flanschfassungen, geeignet für Bahnenbeleuchtungen, Fassung mit Lampenhöhefedern und zwei Bajonettausschnitten, Nippelgewinde R 3/8"
Bestell-Nr.: 638 d/S 5



**KIPPSCHALTER**

6 A, 250 V. für Aufputz

Ausführungsarten:

Mit Sockel und Schaltswinge aus Preßstoff oder Steatit
Abdeckung brauner Preßstoff**WIPPENSCHALTER**

6 A, 250 V. für Aufputz

Ausführungsarten:

Mit Sockel und Schaltswinge aus Steatit
Abdeckung aus Preßstoff**DREHSCHALTER**

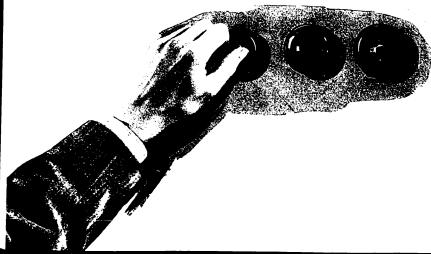
6 A, 250 V. für Aufputz

Ausführungsarten:

Mit Sockel und Schaltwolle aus Preßstoff oder Steatit
Abdeckung aus Preßstoff**WIPPENSCHALTER**

6 A, 250 V. für Unterputz

Ausführungsarten:

Mit Sockel und Schaltwinge aus Preßstoff oder Steatit
Abdeckung aus braunem Preßstoff**KIPPSCHALTER**

6 A, 250 V. für Unterputz

Ausführungsarten:

Mit Sockel und Schaltwinge aus Preßstoff oder Steatit
Abdeckung aus braunem Preßstoff**DREHSCHALTER**

6 A, 250 V. für Unterputz

Ausführungsarten:

Mit Steatitsockel und Preßstoff-Schaltwolle
Abdeckung aus Preßstoff**DREHSCHALTER**

10 A, 250 V. 2 polig für Aufputz

Ausführungsarten:

Schalter mit Preßstoff- oder Steatitsockel
Abdeckung aus Preßstoff

STECKDOSEN - STECKER



STECKDOSEN
2 polig, 10 A, 250 V für Aufputz
Steckdosen besitzen gut federnde Kontaktklemmen
Sockel aus Porzellan



STECKDOSEN
2 polig, 10 A, 250 V für Unterputz
Steckdosen besitzen gut federnde Kontaktklemmen
Abdeckung besteht aus Preßstoff
Sockel aus Porzellan



2-FACH-STECKDOSEN
2 polig, 10 A, 250 V für Aufputz
Steckdosen besitzen gut federnde Kontaktklemmen
Abdeckung besteht aus Preßstoff
Sockel aus Porzellan

2-FACH-STECKDOSENEINSATZ
2 polig, 10 A, 250 V für Unterputz
Abdeckung aus Preßstoff, Sockel aus Porzellan
Verwendbar für Schraub- und Spritzbefestigung
Ausführung: mit gerader und abweiger Abdeckung



STECKDOSEN
2 polig, 10 A, 250 V
Abgedeckte Ausführung mit Stopfbuchverschraubung Pg 16
Ausführung:
Preßstoffgehäuse mit Klappdeckel oder Porzellan gehäuse ohne Klappdeckel



Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7



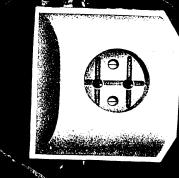
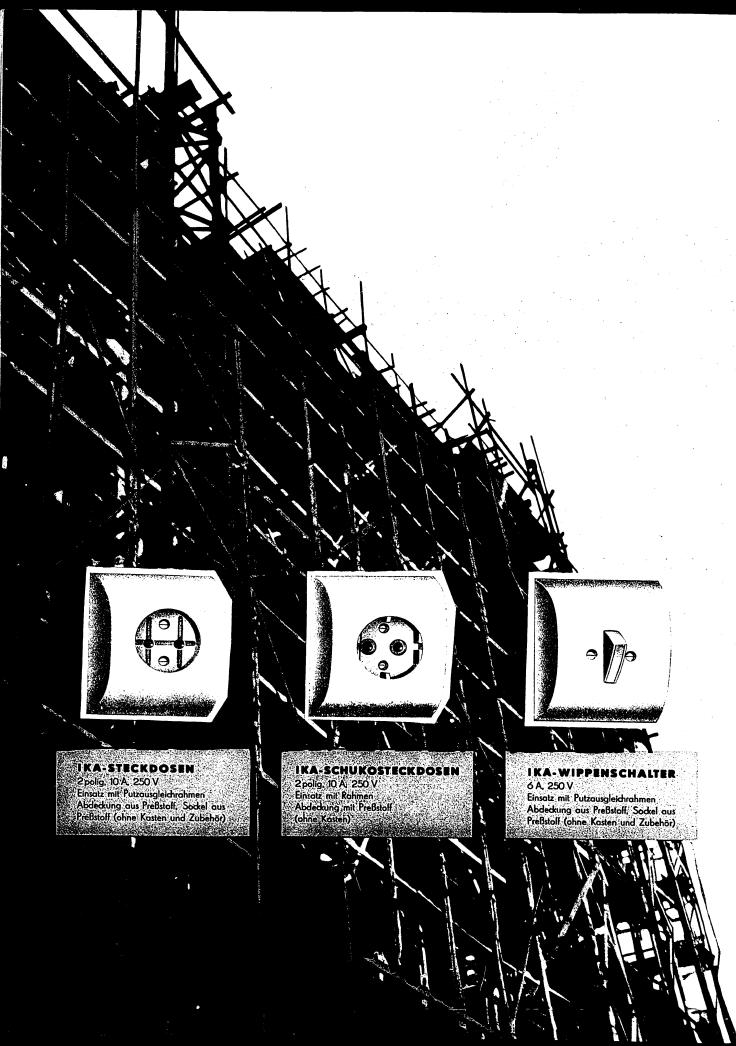
GERÄTESTECKDOSEN
10 A, 250 V
Mit Porzellan-Unterteil und Schellenzugsentlastung
Leitungsschutz: Gummihülle



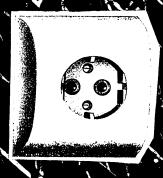
**GERÄTESTECKDOSEN
MIT SCHIEBESCHALTER**
10 A, 250 V
Mit Porzellan-Unterteil und Schellenzugsentlastung
Leitungsschutz: Gummihülle



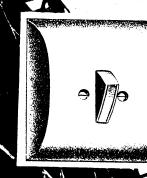
Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/22 : CIA-RDP82-00040R000400040005-7



IKA-STECKDOSEN
2polig, 10 A, 250 V
Einsatz mit Putzauflieghrahmen
Abdeckung aus Preßstoff, Sockel aus
Preßstoff (ohne Kasten und Zubehör)

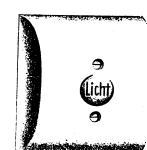


IKA-SCHUKOSTECKDOSEN
2polig, 10 A, 250 V
Einsatz mit Rahmen
Abdeckung mit Preßstoff
(ohne Kasten)

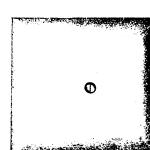


IKA-WIPPSCHALTER
6 A, 250 V
Einsatz mit Putzauflieghrahmen
Abdeckung aus Preßstoff, Sockel aus
Preßstoff (ohne Kasten und Zubehör)

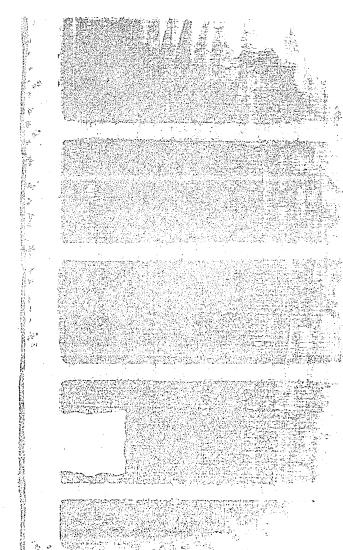
WIPPSCHALTER
6 A, 250 V
Einsatz mit Putzauflieghrahmen
Abdeckung aus Preßstoff, Sockel aus
Preßstoff (ohne Kasten und Zubehör)



LICHTDRUCKER
6 A, 250 V
Einsatz mit Putzauflieghrahmen
Abdeckung aus Preßstoff, Sockel aus
Preßstoff (ohne Kasten und Zubehör)



**EINBAUKÄSTEN
UND ZUBEHÖR**
Kasten aus Preßstoff, Dübel Stahl-
blech verzinkt, Verschlüsseplatten aus
Hartpappe



UNTERPUTZ - FLACHBAU

STECKVORLÄUFER



WANDSTECKDOSEN MIT SCHUTZKONTAKT

2 polig, 10 A, 250 V für Aufputz
Wandsteckdosen mit Schutzkontakt werden mit keramischem Sockel und Preßstoffabdeckung geliefert



WANDSTECKDOSEN MIT SCHUTZKONTAKT

3 polig, 10 A, 380 V für Aufputz
Wandsteckdosen mit Schutzkontakt werden mit keramischem Sockel und Preßstoffabdeckung geliefert



WANDSTECKDOSEN MIT SCHUTZKONTAKT

2 polig, 10 A, 250 V, für Unterputz
Mit keramischem Sockel und Preßstoffabdeckung. Preßstoffabdeckung einteilig, rund, Ø 80 mm Ø



WANDSTECKDOSEN MIT SCHUTZKONTAKT

3 polig, 10 A, 380 V, für Unterputz
Mit keramischem Sockel und Preßstoffabdeckung. Porzellandose



KUPPLUNGEN MIT SCHUTZKONTAKT

3 polig, 10 A, 380 V
Mit keramischem Einsatz

**STECKER
MIT SCHUTZKONTAKT**

2 polig, 10 A, 250 V



**STECKER
MIT SCHUTZKONTAKT**

3 polig, 10 A, 380 V



**ZWEIFACH-
STECKDOSEN
MIT SCHUTZKONTAKT**

2 polig, 10 A, 250 V, für Unterputz
Mit keramischem Sockel und Preßstoffabdeckung



**KUPPLUNGEN
MIT SCHUTZKONTAKT**

2 polig, 10 A, 250 V



SICHERUNGSSOCKEL

SICHERUNGSSOCKEL

für vorderseitigen Anschluß
1 polig, bis 25 A, 500 V
Gewinde E16, Nennstrom 25 A



SICHERUNGSSOCKEL

für vorderseitigen Anschluß
1 polig, bis 200 A, 500 V
Gewinde E27, Nennstrom 25 A



SICHERUNGSSOCKEL

für vorderseitigen Anschluß
Mit Rohrkappe, 2- und 3 polig
25 A, 500 V
Gewinde E27, 2 polig, Nennstrom 25 A



SICHERUNGSSOCKEL

60 A, 750 V
Für Schaltstufen bis 30 mm Dicke
mit rückseitigem Anschluß
Gewinde E33, Nennstrom 60 A



SICHERUNGSSOCKEL

mit rückseitigem Anschluß
25—200 A, 500 V
Für Schaltstufen bis 30 mm Dicke
Gewinde E27, Nennstrom 25 A



SICHERUNGSSOCKEL für Einbau

bis 200 A, 500 V
Die Größen E16, E27 und E33 besitzen auch
Außen gewinde für aufschraubbare Porzellanschraube
Gewinde E27, Nennstrom 3 x 25 A



SICHERUNGSSOCKEL für Einbau

bis 200 A, 500 V
Die Größen E16, E27 und E33 besitzen auch
Außen gewinde für aufschraubbare Porzellanschraube
Gewinde E27, Nennstrom 3 x 25 A



SICHERUNGSSOCKEL

bis 60 A, 500 V
Für versenkten Einbau in Blechstufen bis
4 mm Dicke mit rückseitigem Anschluß
Gewinde E27, Nennstrom 25 A





SCHRAUBKAPPEN

500/750 V
Bestell-Nr. 579 Ausführung für Gewindestandard E16
Bestell-Nr. K II 562 Ausführung für Gewindestandard E27
Bestell-Nr. K III 563 Ausführung für Gewindestandard E33



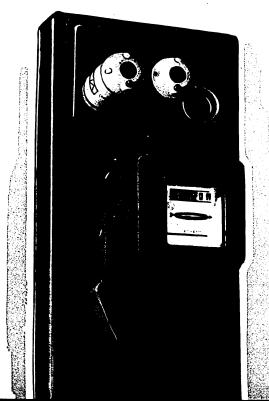
SCHMELZEINSÄTZE

6 bis 200 A, 500 V – mit flinker und trüger Abschaltung



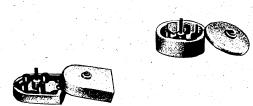
PASSEINSÄTZE UND PASSSCHRAUBEN

500 und 750 V, 6–60 A



ABZWEIGDOSEN

für Aufputz
Für Leitungsspannungen bis 3×2,5 qmm bzw. 2×4 qmm
Abdeckung und Sockel aus Porzellan
Mit ringförmig angeordneten Klemmen



ABZWEIGRINGE

Für Leitungsspannungen bis 3×2,5 qmm bzw. 2×4 qmm
Ring aus Porzellan
Im Bedarfsfall können die Abzweigringe auch mit Anschlußklemmen für AL-Leitungen geliefert werden



ABZWEIGDOSEN

für Aufputz
Für Leitungsspannungen 3×2,5 bzw. 2×4 qmm
Abdeckung und Sockel aus Preßstoff
Für Kuhdraht und Isolierrohre. Anzahl der Durchbrüche: 6+1 rückwärts. Ausführung vierdrig, 75×75 mm.
Auf Wunsch kann diese Dose mit zwei untereinander verbundenen Erdungsklemmen geliefert werden



SCHNURRING-ABZWEIGDOSEN

für Aufputz, abgedichtete Ausführung
Für Leitungsspannungen 3×2,5 bzw. 2×4 qmm
Gehäuse und Abdeckung aus Preßstoff
Mit einer bis vier Leitungseinführungen, mit vier Anschlußklemmen



ABZWEIGDOSEN

abgedichtete Ausführung
Mit Stopfbuchsenverschraubung Pg 16
Gehäuse aus Preßstoff, mit keramischem Klemmeneinsatz
Für Leitungsspannungen bis 3×2,5 qmm bzw. 2×4 qmm



ISOLIERMATERIAL



ISOLIERSCHLÜCHE, gewebehaltig

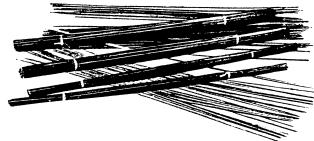
Für Stellen, bei denen keine besonderen Ansprüche auf Wärmedurchlässigkeit verlangt werden, zum Absichern von inneren Schaltern an sämtlichen elektrotechnischen Geräten und Anlagen

Aufbau: Kunststoff (Polyvinylchlorid, Mischpolymere)



LACKPAPIER-SCHLÜCHE

Verwendung: Für die Relais-Fertigung
in der Fernmeldetechnik und Elektrotechnik
Aufbau: Olladspapier



ISOLIERSCHLÜCHE, gewebehaltig

Zum Absichern von inneren Schaltern an sämtlichen elektrotechnischen Geräten und Anlagen

Geflecht: Kunst-, Misch- oder Naturfaser

Lackierung: Öl oder Kunstarzack oder eine Mischung beider

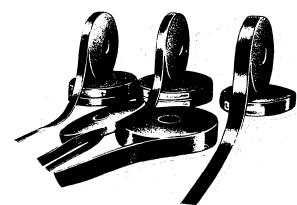
INSTALLATIONSROHRE auf Putz und unter Putz

Verwendung: Zur Verlegung auf Putz und unter Putz

Material: Thermoplastischer Kunststoff



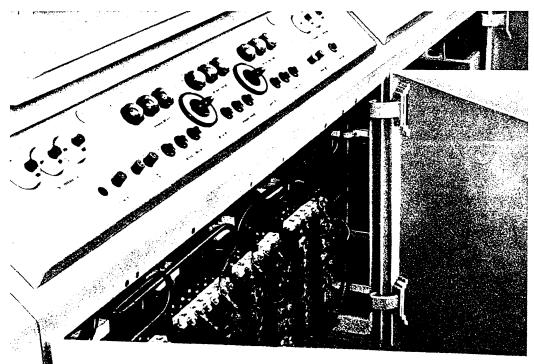
LACKPAPIERE UND -GEWEBE



LACKPAPIERE UND -GEWEBE

sind mit Elektro-Ballistol getränkte Papiere und Gewebe
Verwendungsgebiete: Im Spulen- und Wicklungsbau, Fernmeldetechnik, Elektromotoren, Elektro-Medien

GLEICHRICHTER



DEUTSCHER INNEN- UND AUSSENHANDEL
ELEKTROTECHNIK

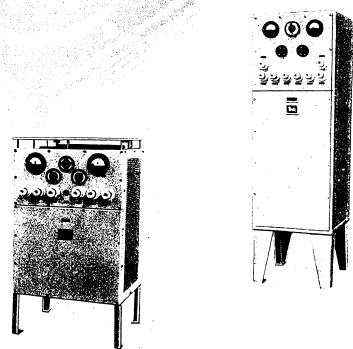
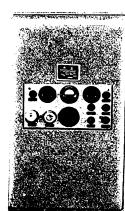
BERLIN C2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 517283 · TELEGRAMME: DIAELEKTRO

DIREKT

GLEICHRICHTER

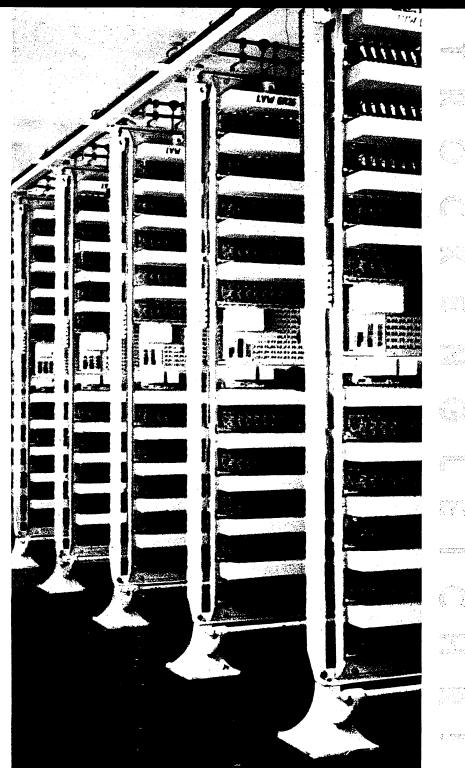
Seit dem Eintritt der Elektrizität in das Leben der Menschheit ist in ständiger Entwicklung eine Fülle von elektrischen Geräten und Anlagen mit den mannigfältigsten Verwendungszwecken geschaffen worden. Sie unterscheiden sich noch durch die verschiedenen Ansprüche hinsichtlich Stromart, Stromstärke und Spannung. Für ganz bestimmte Aufgaben innerhalb des Gesamtgebietes der Elektrotechnik wurden Gleichrichter verschiedener Bauart geschaffen. Ihnen kommt auf dem Gebiet der Schwachstromtechnik eine besondere Bedeutung zu. Hier werden die Gleichrichter als Ladegeräte verwendet: unentbehrlich für das Fernmeldewesen und den Betrieb von Fahrzeugen mit Elektro- und Explosions-Motoren.

Wir führen Gleichrichter mit hervorragender Praxisbewährung für alle üblichen Verwendungszwecke.



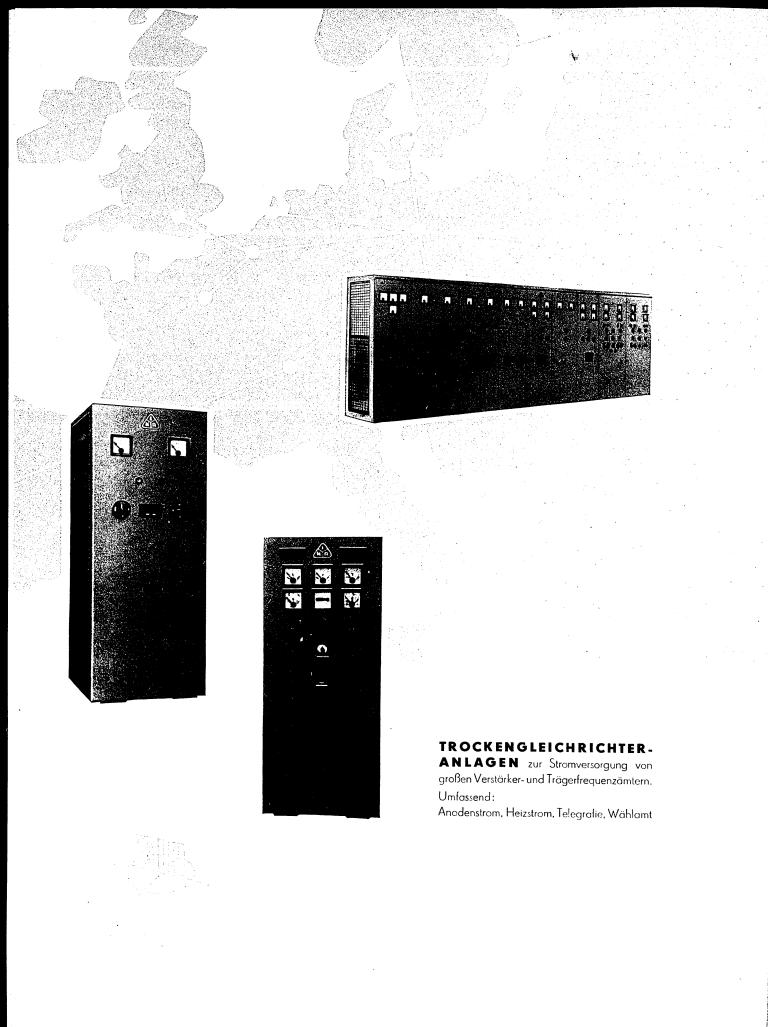
TROCKENGLIECHRICHTERGERÄTE zur Stromversorgung von Fernsprechanlagen 60 V im Puffer- oder Bereitschaftsladebetrieb mit Bleibatterien.

Durch Gleichstrom vormagnetisierte Regeldrossel (Transduktoren) Spannungs-
haltung in engen Grenzen bei Belastungsschwankungen



**TROCKENGLIECHRICHTERANLAGEN ZUR STROMVERSORGUNG
VON GROSSEN FERNSPRECHAMTERN** in Bereitschaftsladebetrieb mit Bleibatterien.

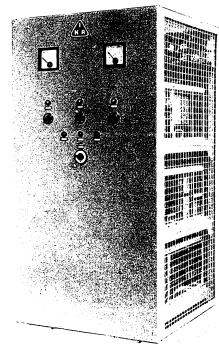
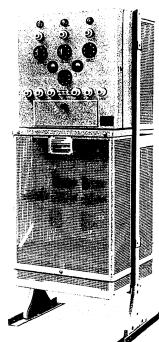
Spannungshaltung in engen Grenzen durch magnetische Steuersätze (Transduktoren) zum Ausgleich
der Belastungsschwankungen und der netzseitigen Spannungs- und Frequenzschwankungen.

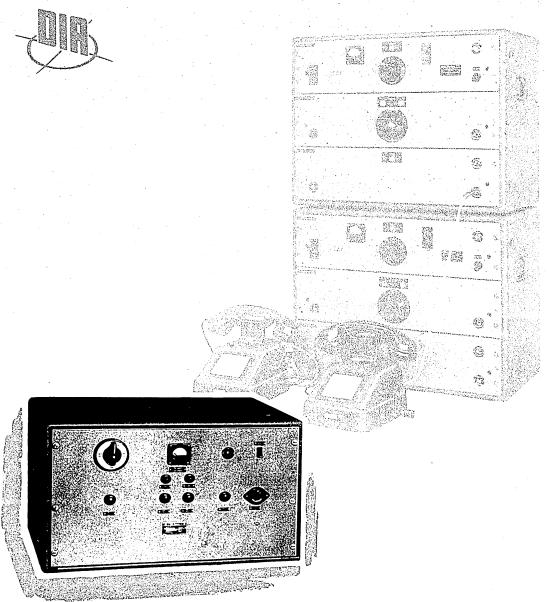


TROCKENGLICHRICHTER-
ANLAGEN zur Stromversorgung von
großen Verstärker- und Trägerfrequenzanlagen.
Umfassend:
Anodenstrom, Heizstrom, Telegraphe, Wahlamt

TROCKENGLICHRICHTER
zur Stromversorgung von Fernscheinb.-Vermittlungen

3x60 V, 3,5 A
3x60 V, 15 A

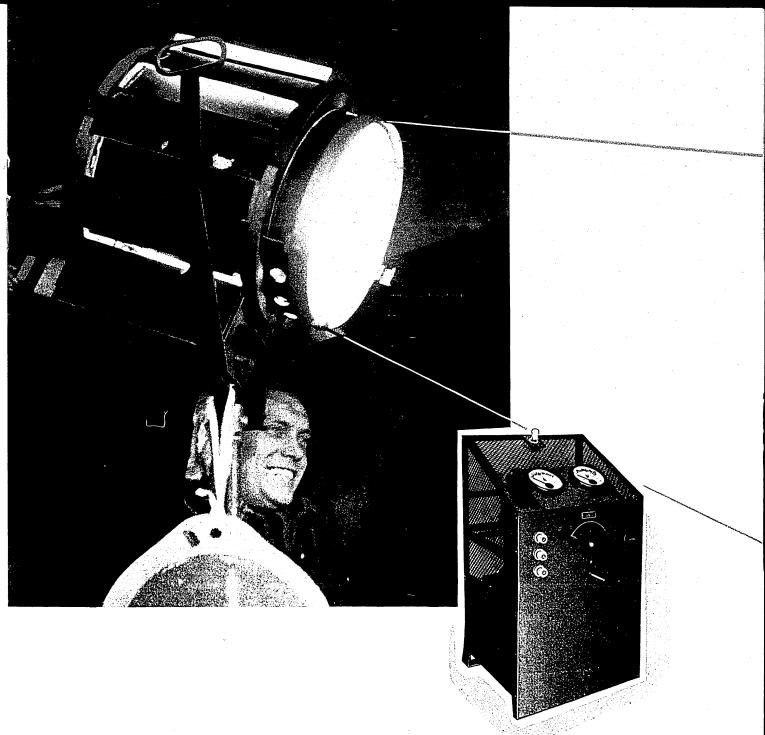




STROMVERSORGUNGSGERÄT STRG Tfc dient zur Gleichstromspeisung des Anoden- und Heizkreises eines Tfc-Gerätes aus Einphasen-Wechselstromnetzen. Es ist in seiner Konstruktion dem Tfc-Gerät angeglichen.

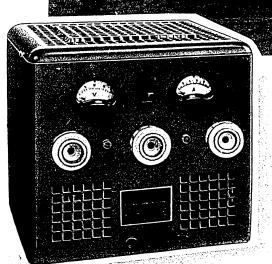
BATTERIELADUNG

Mit dem Stromversorgungsgerät Strg Tfc können auch sechszeitige Bleibatterien mit einer Anfangsladespannung von 12 V geladen werden.



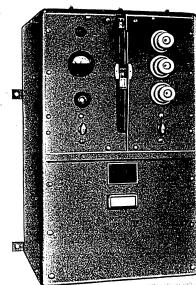
KINO-TROCKENGLICHRICHTER Typ TKD 45/65

Für Bildwerfer-Bogenlampen und Scheinwerfer mit einer Lichtbogenspannung von 45 V und einer Nennstromstärke bis 55 A. Anschlußspannung 3 × 220 oder 3 × 380 V, 50 Hz.

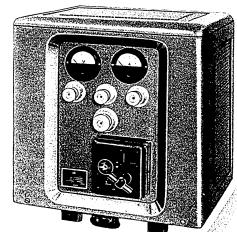


TROCKENGLIECHRICHTER
zum Laden von Autobatterien

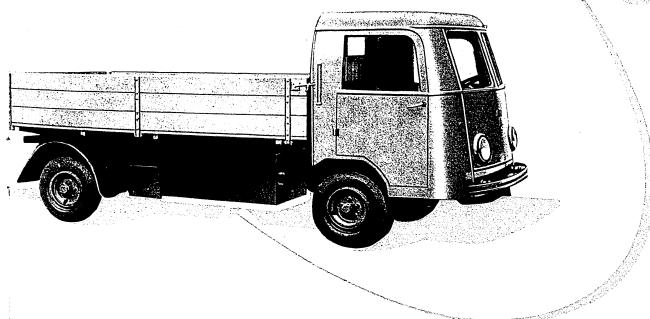
TROCKENGLIECHRICHTER



TROCKENGLIECHRICHTER
zum Laden von Autobatterien

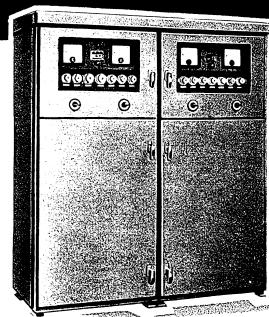
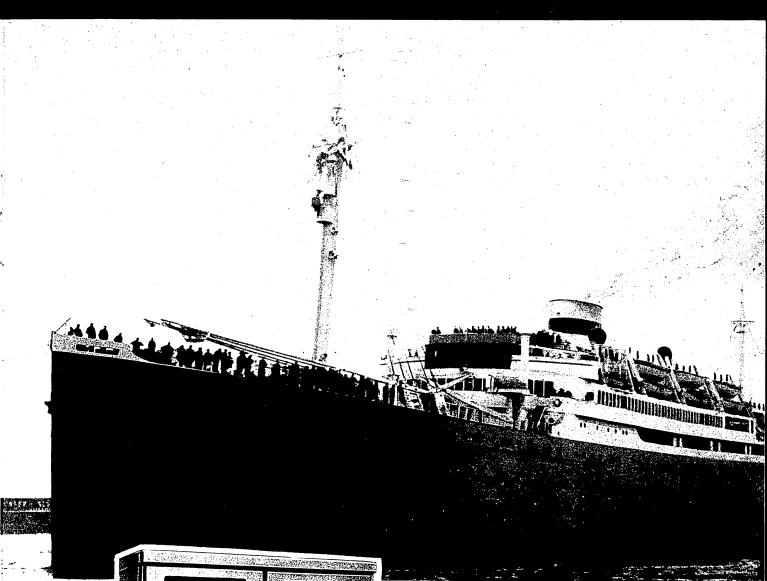
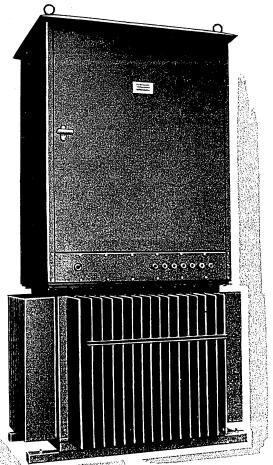


TROCKENGLIECHRICHTER
zum Laden von Elektrofahrzeugen
und Grubenlokbatterien



TROCKENGLIECHRICHTER

TROCKENGLIECHRICHTER
für staubige Betriebe
und galvanische Anlagen



TROCKENGLIECHRICHTER
für Steuer- und Regelanlagen
sowie für Schiffszwecke

ELEKTRISCHE HAUS- UND KÜCHENGERÄTE



DEUTSCHER INNEN- UND AUSSENHANDEL
ELEKTROTECHNIK

BERLIN C2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 517283 · TELEGRAMME: DIAELEKTRO

DIA
©



ELEKTRISCHE HAUS- UND HEIZGERÄTE

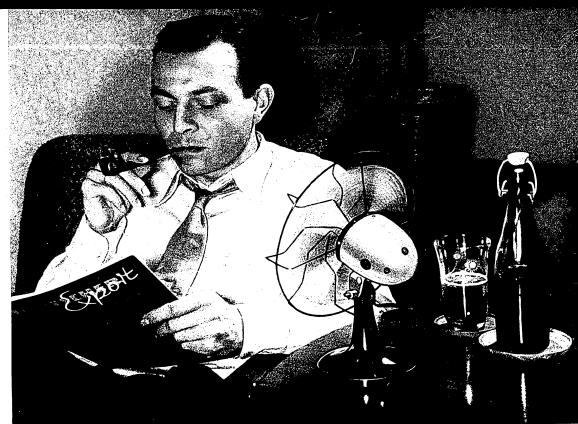
Hausarbeit ist leichter geworden, seitdem elektrische Haushalt- und Küchengeräte die Hausfrau und das Personal entlasten. Sauber und bequem in der Handhabung, sind sie den anderen gebräuchlichen Hilfsmitteln weit überlegen. Auch Haushalte „im großen“, wie Betriebe, Hotels, Krankenhäuser, können auf diese zuverlässigen Helfer nicht mehr verzichten. Dementsprechend umfaßt unser Angebot außer den mannigfachen Geräten für den Haushalt auch elektrische Großküchenanlagen und andere Einrichtungen für den Großbetrieb.

VENTILATOREN



LUFTDUSCHE, Typ 1020 Vielseitige Verwendungsmöglichkeit
Gehäuse hochglänzend
Ausführung: mit Schalter
Nominaufnahme: etwa 350 Watt
Gewicht: etwa 0,65 kg
Ausführung: mit eingebautem Schalter (Typ 1022)
Nominaufnahme: etwa 400 Watt
Gewicht: etwa 0,75 kg

HEISSLUFTDUSCHE, Typ 371.1 Vielseitige Verwendungsmöglichkeit
Das Gehäuse in eleganter, handlicher Form aus Isolierstoff
Ausführung: ohne Schalter
Nominaufnahme: etwa 500 Watt
Gewicht: etwa 0,65 kg
Ausführung: mit Schalter „Kalt-Warm“ in der Zuleitung
Nominaufnahme: etwa 450 Watt
Gewicht: etwa 0,7 kg



TISCHVENTILATOR, Typ 1034
mit Universalmotor, verwendbar für Gleich- und Wechselstrom,
mit Schutzkorb

Nominaufnahme: etwa 20 Watt
Flügel-Durchmesser: 180 mm
Gewicht: etwa 1 kg

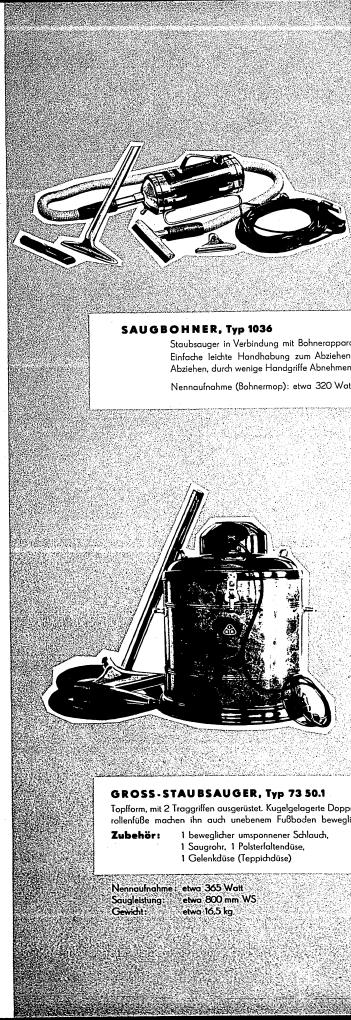
TISCHVENTILATOR, Typ 73 50.5
für 120 oder 220 V Wechselstrom umschaltbar. Motorkopf
noch oben verstellbar. Auch als Wandventilator zu verwenden.
Geschwindigkeit stufenlos regelbar. Flügel aus Weichgummi,
auch bei größter Drehzahl berührbar

Nominaufnahme: etwa 24 Watt
Flügel-Durchmesser: 255 mm
Gewicht: etwa 4,4 kg

TISCHVENTILATOR, Typ VM 70-20 K
für Gleich- und Wechselstrom mit 2 m langem Anschlußkabel
Nominaufnahme: etwa 25 Watt
Gewicht: etwa 2,41 kg



STAUBSAUGER FÜR INDUSTRIE UND HAUSHALT



SAUGBOHNER, Typ 1036

Staubsauger in Verbindung mit Bohnerapparat
Einfa^sche leichte Handhabung zum Abziehen und Bahnern des Parkettfußbodens, saugt auch beim
Abziehen, durch wenige Handgriffe Abnehmen des Bohnerapparates und Verwendung als Staubsauger

Nennaufnahme (Bohnermop): etwa 320 Watt Nennaufnahme (Staubsauger): etwa 240 Watt

STAUBSAUGER, Typ 1038

Der vielseitig verwendbare Haushaltstaubsauger aus Leicht-

metall. Mit Universellmotor für Gleit- und Webbelström

Zubehör: 1 beweglicher umspinnender Schlauch,

1 Saugrohr, 1 Polsterabdustus,

1 Gelenkdüse (Teppichdüse)

Nennaufnahme: etwa 365 Watt

Saugleistung: etwa 800 mm WS

Gewicht: etwa 16,5 kg

Nennaufnahme: etwa 125 Watt

Saugleistung: etwa 400 mm WS

Gewicht: etwa 3 kg



STAUBSAUGER, Typ 1035

Der fahrbare Staubsauger
das praktische Gerät für Heim und Geschäft

Zubehör: Schlauch, Teppichdüse, Teppichdüse (klein), Teppich-

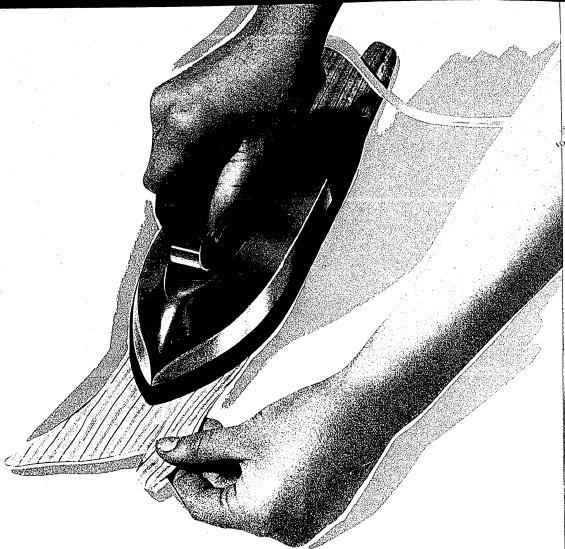
düse (groß), Polstersaugdüse, je ein gerades und ein gebogenes Saugrohr

Zuleitung: etwa 5 m

Nennaufnahme: etwa 260 Watt

Saugleistung: etwa 600 mm WS

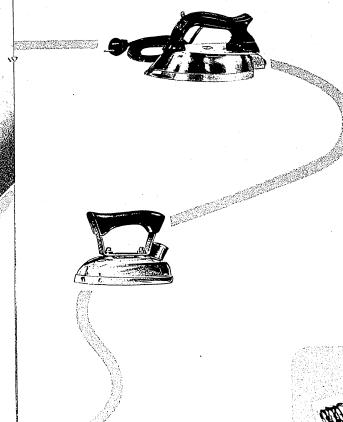
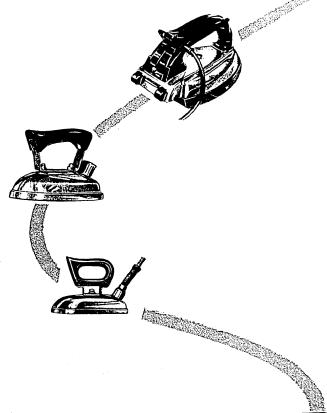
Gewicht: etwa 6,8 kg



HAUSHALTSBÜGELEISEN, Typ 1003
Zweiflügelige Form, verstecktes Haarschneiden, vornehme
Gussdienstausführung mit hochglänzender Haube
und polierter Schaltstange. Länge 200 mm, Breite 95 mm
Nominalextrahme: etwa 450 Watt
Gewicht: etwa 3 kg

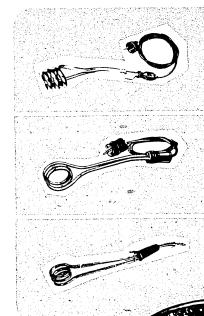
BÜGELEISEN, Typ EPW 20
In Form und Ausführung ähnlich dem Bügeleisen EPHS 30.
Draüber hinaus ist jedoch im Inneren ein automatischer
Temperaturregler eingebaut. Nach Erreichen eines an
der Rückwand des Griffes eingestellten Wertes
auf einem Stoff wird die selbsttätige Einhaltung
der für das Bügelein bestgeeigneten Schmelztemperatur
gewährleistet. Die Signallampe zeigt augenfällig an,
wenn nach jedem Erstellen die gewünschte Schmelz-
temperatur erreicht und somit das Bügeleisen für die
jeweilige Stoffart bügelfertig ist!
Nur für Anschluß an Wechselstrom!
Nominalextrahme: etwa 800 Watt
Gewicht: etwa 2 kg

KINDERBÜGELEISEN, Typ 1056
Beliebtes und interessantes Spielzeug für Kinder,
hochglänzend, mit festcr Zuleitung, geeignet auch als
Reisebügeleisen
Nominalextrahme: etwa 70 Watt
Gewicht: etwa 0.35 kg



BÜGELEISEN, Typ EPHS 30
Das Bügeleisen in eleganter Form mit Schalter im Griff.
Signallampe, Knoptaste und fest montierter, etwa 2 m
langer Anschlußleitung neben der Sohle. Der Schalter im
Griff ist so eingerichtet, daß er bei jedem Betrieb Ein- und Aus-
schalten während der Bügeleiszeit. Die Signallampe
zeigt augenfällig an, ob das Bügeleisen sich jeweils im
ein- oder ausgeschalteten Zustand befindet
Nominalextrahme: etwa 450 Watt
Gewicht: etwa 3.5 kg

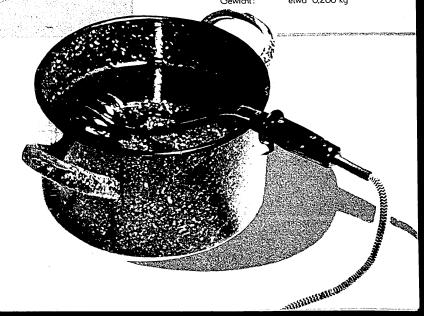
REISEBÜGELEISEN, Typ 1006
Handliches, für die Reise besonders geeignetes Bügel-
eisen. Geschliffene Sohle, hochglänzende Haube. Ver-
wendbar mit jeder normalen Anschlußleitung.
Ein federndes Lüftungsventil am Griff sorgt immer auf
220 Volt einen luftdurchströmten und schützt es dadurch vor zuläßigen
Zerstörungen. Erst durch Umlegen der Büsche ist das
Eisen mit 110 Volt zu betreiben. Trotz der geringen Strom-
aufnahme (200 Watt) wird mit dem Eisen dieselbe Tem-
peratur wie mit einem normalen Haushalteisen erreicht,
wodurch es besonders billig im Gebrauch ist.
Nominalextrahme: etwa 100 Watt
Gewicht: etwa 0.85 kg

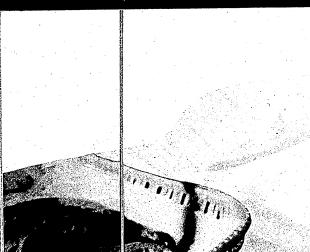
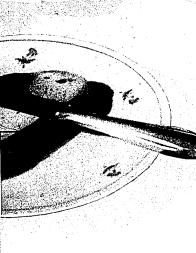
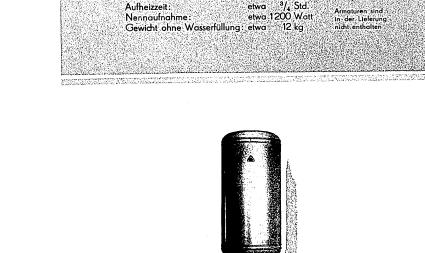


TAUCHSIEDER, Typ TS 401
Hochglanzverziert und mit Aufhangvorrichtung;
besonders temperaturfest
Nominalextrahme: etwa 500 Watt
Gewicht: etwa 0.75 kg

TAUCHSIEDER, Typ 1042
Der Touchsieder, das wirtschaftliche Elektrowärme-
gerät, dient zum schnellen Erhitzen von Wasser
und anderen Flüssigkeiten in beliebigen Gefäßen
Nominalextrahme: etwa 800 Watt
Gewicht: etwa 0.320 kg

TAUCHSIEDER, Typ TS 475 b
Hochglanzverziert und mit Aufhangvorrichtung;
besonders temperaturfest
Nominalextrahme: etwa 1000 Watt
Gewicht: etwa 0.260 kg



 <p>BROTROSTER, Typ 1275 Schnelles Rästen, gleichmäßiges Brünen und automatisches Wenden der Schnitten beim Herunterklappen der Türen, hochglänzendes Gehäuse Nennaufnahme: etwa 500 Watt Gewicht: etwa 0,65 kg</p>	 <p>WAFFELEISEN, Typ 1220 Stabiles Gehäuse in gefälliger Form Hochglanzend Nennaufnahme: etwa 700 Watt Plattendurchmesser: 190 mm Gewicht: etwa 4,8 kg</p>	 <p>BRATTIEGEL, Typ 1372 Praktische Form Ausführung: Stahlblech, schwarz brüniert Nennaufnahme: etwa 500 Watt Bodendurchmesser: 160 mm Gewicht: etwa 1,35 kg</p>	 <p>HEISSWASSER-SPEICHER Typ EHP 8 Für Niederdruckbetrieb. Ausgestattet mit Temperaturregler. Innentank aus verzinktem Kupferblech. Außenmantel Stahlblech, weiß lackiert. Höhe: 640 mm; Durchmesser: 278 mm. Nutzhöhe: etwa 600 mm Aufheizzeit: etwa 8 Minuten Nennaufnahme: etwa 1200 Watt Gewicht ohne Wasserfüllung: etwa 12 kg</p>	 <p>DOPPELKÖCHPLATTE, Typ 1134 Hochwertiges Material, Stahlblech weiß lackiert, mit zwei eingebauten 3-Stufen-Schaltern. Für flache Aluminiumpfannen, mit etwa 1 m langer, 3-drigiger Zuleitung ohne Wandstecker Kochplatten-Durchmesser: 145 und 180 mm Nennaufnahme: etwa 800 und 1200 Watt. Gewicht: etwa 9,5 kg</p>
 <p>HEISSWASSER-SPEICHER Typ EHNP 80 k Für Niederdruckbetrieb. Ausgestattet mit Temperaturregler. Innentank aus verzinktem Kupferblech. Außenmantel Stahlblech, weiß lackiert. Höhe: 1135 mm; Durchmesser: 275 mm Nutzhöhe: etwa 60 Liter Aufheizzeit: etwa 8 Std. Nennaufnahme: etwa 1000 Watt Gewicht ohne Wasserfüllung: etwa 58 kg</p>	 <p>DOPPELKÖCHPLATTE, Typ EKW 14,5/10 Das bestuhelte Kochplatte mit zwei eingebauten 3-Stufen-Schaltern. Geringer Platzbedarf. Gehäuse weiß, Mulde schwarz-emalliert. Kochplatten aus Spezialguß mit hoher Festigkeit, gleichmäßiger Wärmeverteilung und besonders langer Lebensdauer. Pflege: leicht. Guß, mit etwa 1 m langer Zuleitung ohne Wandstecker versehen Kochplatten-Durchmesser: 145 und 180 mm Nennaufnahme: etwa 800 und 1200 Watt. Gewicht: etwa 6,1 kg</p>	 <p>HEISSWASSER-SPEICHER LAVATHERM Typ SHL 8 Das Porzellanrohrschalen-Kochgerät ergeben einen hervorragenden für Niederdruckbetrieb. Als einzigartige Temperaturregler eingesetzte Höhe (bei Bedienknopf) 850 mm; Breite: 750 mm., Tiefe: 550 mm Nutzhöhe des Speichers: etwa 81 Liter Aufheizzeit: etwa 142 Min. Becken: etwa 16 Liter Nennaufnahme: etwa 1200 Watt Gewicht ohne Wasserfüllung: etwa 49 kg</p>	 <p>EINZELKÖCHPLATTE, Typ EKA 10 Die Kochplatte mit Porzellanrohrgehäuse und eingebautem 3-Stufen-Regelschalter. Hohe Stand sicherheit. Kochplatte aus Spezialguß mit hoher Festigkeit, gleichmäßiger Wärmeverteilung und besonders langer Lebensdauer Kochplatten-Durchmesser: 180 mm Nennaufnahme: etwa 1200 Watt. Gewicht: etwa 4 kg</p>	

ELEKTRISCHE HERDE



HAUSHALTHERD, Typ ELM 3

Der Standherd in 3-Platten-Ausführung. Kochplatten sowie Brat- und Unterkochplatte sind in drei Stufen regelbar. Vorderwand, Seitenwände und Fuß sind weiß. Herdplatte und Herdmulde schwarz emailliert. Brat- und Unterkochplatte ebenfalls schwarz emailliert.

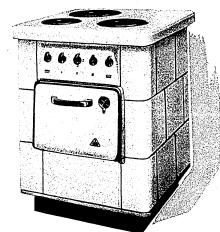
Hohe 800 mm, Breite (ohne Abstellschrank) 500 mm, Tiefe 590 mm

Mittelnetz: Zubehör: 1 Backblech, 1 Einsetztrost

Gesamtnennenaufnahme: etwa 5000 Watt

Gewicht:

etwa 44 kg



HAUSHALTHERD, Typ EKAN 3

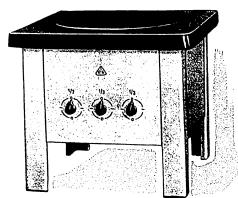
Der Standherd in 3-Platten-Kombiausführung. Die Kochplatten sowie Brat- und Unterkochplatte sind je in drei Stufen regelbar. Vorderwand, Seitenwände und Seitenwände der weiß-glasierten Kochtöpfen. Herdplatte, Schalterfront, Brat- und Unterkochplatte sind weiß emailliert.

Hohe 800 mm, Breite 500 mm, Tiefe 610 mm

Mittelnetz: Zubehör: 1 Backblech, 1 Einsetztrost

Gesamtnennenaufnahme: etwa 5000 Watt

Gewicht: etwa 125 kg



ELEKTROHOCKER, Typ OKOV 40

Zum Kochen von Kächen von normaler Sparsse oder Flüssigkeitsmengen. Durch das Schalen ist die gesamte Leitung mit je 1°, der Nennauflaufnennwert. Gehäuse und Füße sind weiß emailliert. Die gußeisene Abdcksplatte ist geschwärzt.

Hohe 500 mm, Breite 525 mm, Tiefe 525 mm, Durchmesser der Kochplatte 400 mm

Nennauflaufnennwert: etwa 6 kW

Gewicht: etwa 50 kg



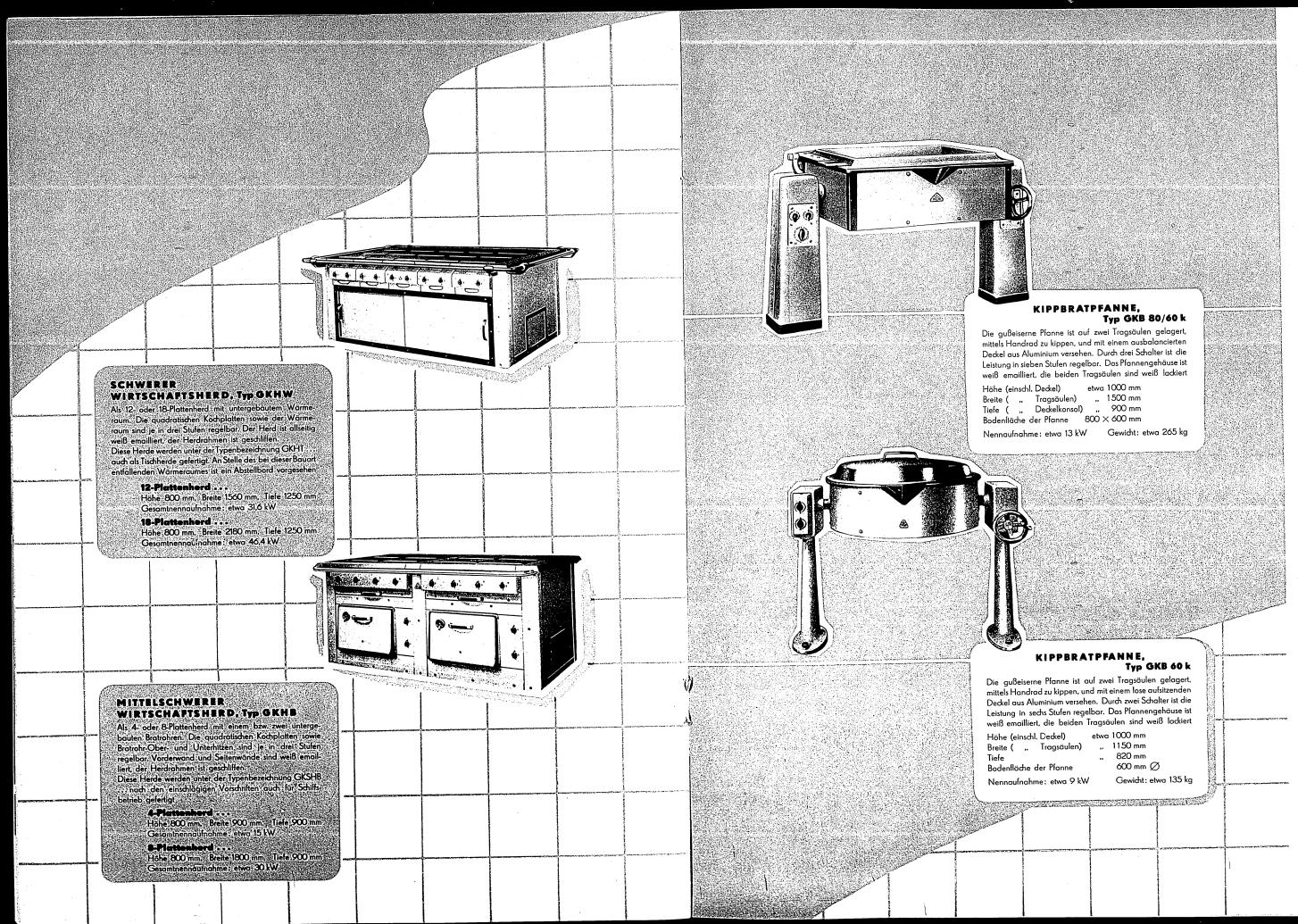
RUNDHERD, Typ OKHR

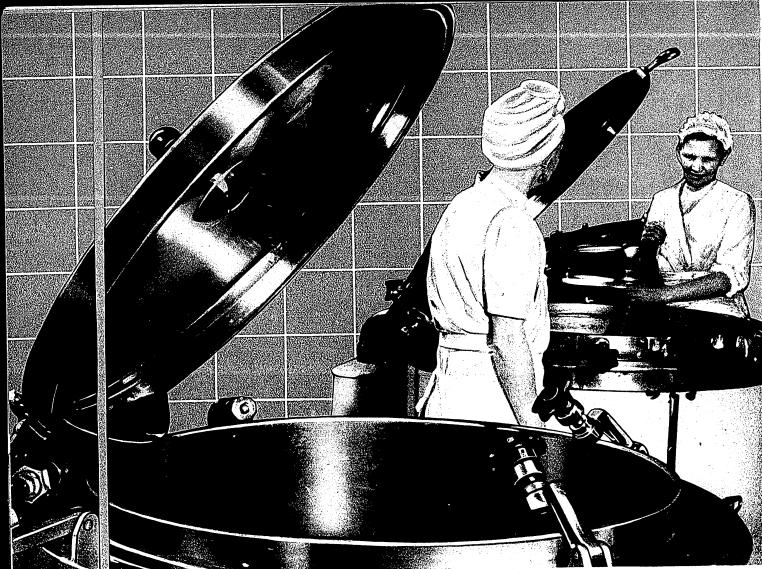
Ab 7. bzw. 11-Plattenherd. Die Kochplatten sind je in drei Stufen regelbar. Die Blechverkleidung ist weiß, der gußeisene Fuß schwarz emailliert. Die Herdplatte, in lose einliegende gußeisene Segmente gestellt, ist geschwärzt. Höhe 800 mm, Durchmesser der Herdplatte 1400 mm

Gesamtnennenaufnahme: etwa 22,6 kW

Gewicht: etwa 430 kg

G R O S S K U C H E N G E R Ä T E





**WASSERBAD-KOCHKESSEL,
Typ GKKW 300 u. 600**

Zum Kochen und Sieden von großen Kochgutmengen. Die Gesamtleistung ist beim 300-Liter-Kessel in zwei und beim 600-Liter-Kessel in drei Stufen schaltbar. Innenkessel und Kesseldach sind aus Hydronium, der Außenmantel ist weiß emailliert.

300-Liter-Kessel: Höhe bis Kesselrand 1070 mm, Außenmantel-Ø 1120 mm
600-Liter-Kessel: Höhe bis Kesselrand 1225 mm, Außenmantel-Ø 1370 mm

Typ GKKW 300

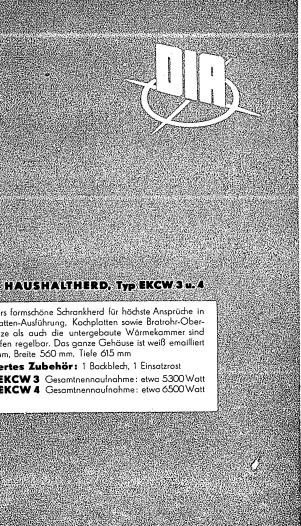
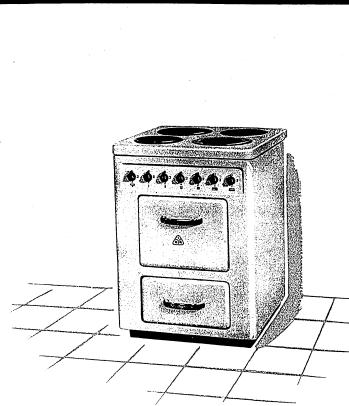
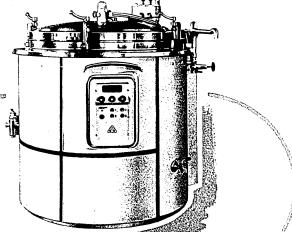
Nennleistung: etwa 30 kW

Siedezeit: Bei Erhitzung auf etwa 95°C etwa 65 Minuten

Typ GKKW 600

Nennleistung: etwa 52 kW

Siedezeit: Bei Erhitzung auf etwa 95°C etwa 85 Minuten



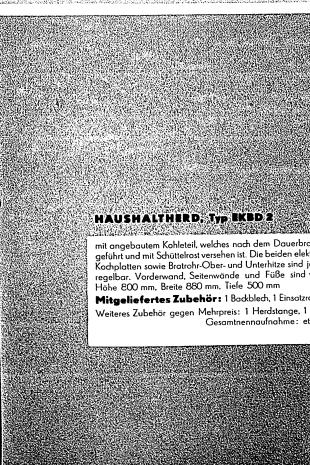
HAUSHALTHERD, Typ EKCW 3 u. 4

Der besonders formschöne Schrankherd für höchste Ansprüche in 3- oder 4-Platten-Ausführung. Kochplatten sowie Brat- und Ober- und Unterhitze als auch die untergebaute Wärmekammer sind in je drei Stufen regelbar. Das ganze Gehäuse ist weiß emailliert. Höhe 800 mm, Breite 560 mm, Tiefe 65 mm.

Mitgeliefertes Zubehör: 1 Bodenplatte, 1 Einzertrost

Typ EKCW 3 Gesamtneulaufnahme: etwa 5300 Watt

Typ EKCW 4 Gesamtneulaufnahme: etwa 5500 Watt



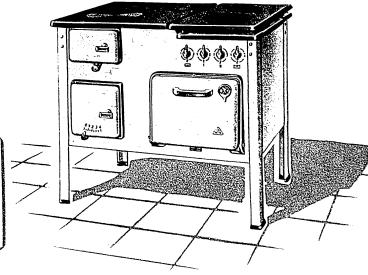
HAUSHALTHERD, Typ EKBD 2

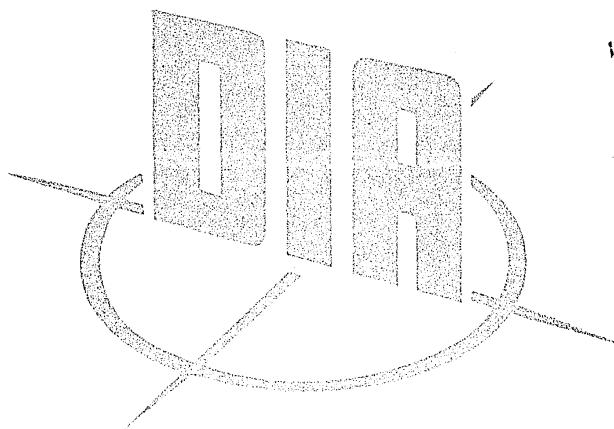
mit einer Kochplatte und einem Dampfventil, welches neben dem Dampfventil einen Dampfdruck und mit Schnellhebeleinstellung ist. Die beiden elektrisch beheizten Kochplatten sowie Brat- und Ober- und Unterhitze sind je in drei Stufen regelbar. Vorderwand, Seitenwände und Füße sind weiß emailliert. Höhe 800 mm, Breite 580 mm, Tiefe 50 mm.

Mitgeliefertes Zubehör: 1 Bodenplatte, 1 Einzertrost, 1 Ringheber

Weiteres Zubehör gegen Mehrpreis: 1 Herdablage, 1 Bratpfanne

Gesamtneulaufnahme: etwa 3300 Watt





DEUTSCHER INNEN- UND AUSSENHANDEL
E L E K T R O T E C H N I K
BERLIN C2, LIEBKNECHTSTRASSE 14 · FERNRUF 517283 · TELEGRAMME: DIAELEKTRO

Genehmigt durch das Ministerium für Außenhandel und Innerdeutschen Handel der Regierung der DDR unter TRPT.-Nr. 5137/53 III/18/97 A 5333/53 31.7.53 500 B 6184